Absender:

DIE MIT DER INTERNATIONALEN VORLÄUFIGEN PRÜFUNG BEAUFTRAGTE BEHÖRDE

T Cogran Go Ab

2 7 -03- 2001

Aπ

BERGGREN OY AB P.O. Box 16 Fin-00101 Helsinki FINLANDE

MITTEILUNG ÜBER DIE ÜBERSENDUNG DES INTERNATIONALEN VORLÄUFIGEN **PRÜFUNGSBERICHTS**

(Regel 71.1 PCT)

usl be

Absended atum (Tag|Monat|Jahr) 20.03.01

WICHTIGE MITTEILUNG

Aktenzeichen des Anmelders oder Anwalts

49728

Internationales Aktenzeichen

PCT/FI 00/ 00239

Internationales Anmeldedatum (Tag|Monat|Jahr) 23/03/2000

Prioritätsdatum (Tag/Monat/Jahr)

24/03/1999

Anmelder

KEMIRA CHEMICALS OY

- Dem Anmelder wird mitgeteilt, daß ihm die mit der internationalen vorläufigen Prüfung beauftragte Behörde hiermit den zu der internationalen Anmeldung erstellten internationalen vorläufigen Prüfungsbericht, gegebenfalls mit den dazugehörigen Anlagen, internationalen Anmeldung erstellten internationalen vorläufigen Prüfungsbericht, gegebenfalls mit den dazugehörigen Anlagen, übermittelt.
- Eine Kopie des Berichts wird gegebenfalls mit den dazugehörigen Anlagen dem Internationalen Büro zur Weiterleitung an alle ausgewählten Ämter übermittelt.
- Auf Wunsch eines ausgewählten Amts wird das Internationale Büro eine Übersetzung des Berichts (jedoch nicht der Anlagen) ins Englische anfertigen und diesem Amt übermitteln. 3.

ERINNERUNG 4.

Zum Eintritt in die nationale Phase hat der Anmelder vor jedem ausgewählten Amt innerhalb von 30 Monaten ab dem Prioritätsdatum (oder in manchen Ämtern noch später) bestimmte Handlungen (Einreichung von Übersetzungen und Entrichtung nationaler Gebühren) vorzunehmen (Artikel 39 (1)) (siehe auch die durch das Internationale Büro mit Formblatt PCT/IB/301 übermittelte

Ist einem ausgewählten Amt eine Übersetzung der internationalen Anmeldung zu übermitteln, so muß diese Übersetzung auch Übersetzungen aller Anlagen zum internationalen vorläufigen Prüfungsbericht enthalten. Es ist Aufgabe des Anmelders, solche Übersetzungen anzufertigen und den betroffenen ausgewählten Ämtern direkt zuzuleiten.

Weitere Einzelheiten zu dem maßgebenden Fristen und Erfordernissen der ausgewählten Ämter sind Band II des PCT-Leitfadens für Anmelder zu entnehmen.

Name und Postanschrift der mit der internationalen vorläufigen Prüfung beauftragten Behörde

Europäisches Patentamt D-80298 München Tel. (+49-89) 2399-0, Tx: 523656 epmu d Fax: (+49-89) 2399-4465

Bevollmächtigter Bediensteter

P. Koutsoitas



Formblatt PCT/IPEA/416 (Juli 1992) P20475 (06/03/2001)

PCT

INTERNATIONALER VORLÄUFIGER PRÜFUNGSBERICHT

(Artikel 36 und Regel 70 PCT)

ttenzeichen des Anmelders oder Anwalts 49728	WEITERES VORGEHEN	siehe Mitteilung über die Übersendung des internationaler vorläufigen Prüfungsberichts (Formblatt PCT/IPEA/416)		
ternationales Aktenzeichen	Internationales Anmeldedatu (Tag/Monat/Jahr)	i		
PCT/FI 00/ 00239	23/03/2000	24/03/1999		
ternationale Patentklassifikation (IPK) od	er nationale Klassifikation und	I IPK		
	C01B25/234			
nmelder				
KEMIRA CHEMICALS OY				
Der internationale vorläufige Prüft Behörde erstellt und wird dem Am	ungsbericht wurde von der mi melder gemäß Artikel 36 über	t der internationalen vorläufigen Prüfung beauftragten mittelt		
2. Dieser BERICHT umfaßt insges	samt 3 Blätter einsc	hließlich dieses Deckblatts.		
Außerdem liegen dem Bericht Zeichnungen, die geändert wu menen Berichtigungen (siehe l	ANLAGEN bei; dabei hand rden und diesem Bericht zugro Regel 70.16 und Abschnitt 607	delt es sich um Blätter mit Beschreibungen, Ansprüchen und/c unde liegen, und/oder Blätter mit vor dieser Behörde vorgenor der Verwaltungsvorschriften zum PCT)		
Diese Anlagen umfassen insgesam				
3. Dieser Bericht enthält Angaben u	nd die entsprechenden Seiten :	zu folgenden Punkten:		
I X Grundlage des Bericht	2.2			
II Prioritāt				
III Keine Erstellung eines Gutachtens über Neuheit, erfinderische Tätigkeit und gewerbliche Anwendbarkeit				
IV Mangelnde Einheitlich	ikeit der Erfindung			
V Begründete Feststellur gewerblichen Anwend	ng nach Artikel 35(2) hinsicht Barkeit, Unterlagen und Erklä	lich der Neuheit, der erfinderischen Tätigkeit und der irungen zur Stützung dieser Feststellung		
VI Bestimmte angeführte	: Unterlagen	• .		
<u> </u>	er internationalen Anmeldung			
	ngen zur internationalen Anme	eldung		
	•			
		Datum der Fertigstellung dieses Berichts		
Datum der Einreichung des Antrags				
29/09/2000		20,03.01		
Name und Postanschrift der mit der inte Prüfung beauftragten Behörde	rnationalen vorläufigen	Bevollmächtigter Bediensteter		

(06/03/2001)

Formblatt PCT/IPEA/409 (Deckblatt)(Juli 1998)

International application No.

PCT/FI00/00239

INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

l. Bas	is of the	report
--------	-----------	--------

				•		·	
1.	invitation u	nder i				furnished to the receiving Office in response nnexed to the report since they do not contai	
	amendmen	its.)	·			·	
			•			·	
	×	3 t	he international application as	originally filed			
		_				. ((
		l ti	he description, pages		•	, as originally filed	
			pages			, flied with the demand	
		٠	pages	≡**		, filed with the letter of	
) _t	he claims, Nos.			, as originally filed	
			Nos.			, as amended under Article 19	
			Nos.			, filed with the demand	
		•	Nos.			, filed with the letter of	
			•				
		1 t	he drawings, sheets / fig.			, as originally filed	
			sheets / fig.			, filed with the demand	
			sheets / fig.	•		, filed with the letter of	
_							
2.	ine amend	amen	ts have resulted in the cancell	ation or			
	. [) t	he description, pages:				
) t	he claims, Nos.				
) t	he drawings, sheets / fig.				
3.			port has been established as i I the disclosure as filed (Rule		had not bee	en made, since they have been considered to	go
4.	Additional	obser	rvations, if necessary:				

PCT/FI00/00239

INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

V. Reasoned statement under Article 35(2) with regard to novelty, inventive step or industrial applicability; citations and explanations supporting such statement

1. Statement

Novelty	Claims	1-10	YES
. •	Claims		NO
Inventive Step	Claims	1-10	YES
	Ctaims		NO
Industrial Applicability	Claims	1-10	YES
· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Claims		NO

2. Citations and Explanations

The prior art of record does not disclose or make obvious the precise operating steps and conditions of the claimed method.

hood

VERTRA BER DIE INTERNATIONALE ZUS IMENARBEIT DES PATENTWISENS

115

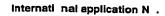
PCT

INTERNATIONALER VORLÄUFIGER PRÜFUNGSBERFG

(Artikel 36 und Regel 70 PCT)

RA	REC'D SHIT VIPO	2 2 MAR 2001	_
		- PC7	\neg

Aktenzeichen des Anmelders oder Anwalts	WEITERES	siehe Mitteilung über die Übersendung des internationalen		
49728 VORGEHEN vorläufigen Prüfungsberichts (Formblatt PCT/IPEA/41				
Internationales Aktenzeichen	Internationales Anmeldeda (Tag/Monat/Jahr)			
PCT/FI 00/00239	23/03/2000	24/03/1999		
Internationale Patentklassifikation (IPK) od	er nationale Klassifikation u	nd IPK		
	C01B25/234			
Anmelder	•			
KEMIRA CHEMICALS OY				
2. Dieser BERICHT umfaßt insges: Außerdem liegen dem Bericht Zeichnungen, die geändert wur	amt	tit der internationalen vorläufigen Prüfung beauftragten rmittelt. chließlich dieses Deckblatts. delt es sich um Blätter mit Beschreibungen, Ansprüchen und/oder unde liegen, und/oder Blätter mit vor dieser Behörde vorgenom- 7 der Verwaltungsvorschriften zum PCT)		
Dieser Bericht enthält Angaben un		711 folgenden Punkten		
I X Grundlage des Berichts		20 Tolgenden Fanken.		
II Priorität				
<u></u>	Gutachtens über Neuheit, erf	inderische Tätickeit und gewerbliche Anwendharkeit		
III Keine Erstellung eines Gutachtens über Neuheit, erfinderische Tätigkeit und gewerbliche Anwendbarkeit IV Mangelnde Einheitlichkeit der Erfindung				
V S Begründete Feststellung gewerblichen Anwendb	; nach Artikel 35(2) hinsichtli arkeit; Unterlagen und Erklä	ich der Neuheit, der erfinderischen Tätigkeit und der rungen zur Stützung dieser Feststellung		
VI Bestimmte angeführte I	Unterlagen			
VII Bestimmte Mängel der	internationalen Anmeldung			
VIII Bestimmte Bemerkunge	en zur internationalen Anmel	dung		
	•			
Datum de Final de Constitution				
Datum der Einreichung des Antrags	l p	eatum der Fertigstellung dieses Berichts		
29/09/2000	29/09/2000 \\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\			
Name und Postanschrift der mit der interna	tionalen vorläufigen Be	evollmächtigter Bediensteter		
Prüfung beauftragten Behörde Europäisches Patentamt		NOPE STANDING		
D-80298 München Tel. (+49-89) 2399-0, Tx: 52 Fax: (+49-89) 2399-4465	3656 epmu d	Damand a via Dadis \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \		
Formblatt PCT/IPEA/409 (Deckblatt)(Juli 19	998) (06/03/	_		



PCT/FI00/00239

INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

 Basis of the re 	port
-------------------------------------	------

i	 This report has been drawn up on the basis of (Replacement sheets which have been furnished to the receiving Office in response to an invitation under Article 14 are referred to in this report as "originally filed" and are not annexed to the report since they do not contain amendments.) 			
		X	the international application as originally filed	
			the description, pages	, as originally filed
			pages	, filed with the demand
			pages	, filed with the letter of
			the claims, Nos.	, as originally filed
			Nos.	, as amended under Article 19
			Nos.	, filed with the demand
			Nos.	, filed with the letter of
			the drawings, sheets / fig.	, as originally filed
			sheets / fig.	, filed with the demand
			sheets / fig.	, filed with the letter of
2. T	he am	endme	ents have resulted in the cancellation of:	
			the description, pages:	
			the claims, Nos.	
			the drawings, sheets / fig.	
3.			report has been established as if (some of) the amendments had not been and the disclosure as filed (Rule 70.2 (c)).	n made, since they have been considered to go
4. A	dditio	nal obs	ervations, if necessary:	



PCT/FI00/00239

INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

V. Reasoned statement under Article 35(2) with regard to novelty, inventive step or industrial applicability; citations and explanations supporting such statement

1. Statement

Novelty	Claims	1-10	YES
	Claims		NO
Inventive Step	Claims	1-10	YES
	Claims		NO
Industrial Applicability	Claims	1-10	YES
	Claims		NO

2. Citations and Explanations

The prior art of record does not disclose or make obvious the precise operating steps and conditions of the claimed method.

PATENT COOPERATION TREATY. 1981 1971 4

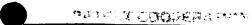
PCT

REC'D 1 5 MAY 2001

INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT PCT

(PCT Article 36 and Rule 70)

Applicant's or agent's file reference			
49728	FOR FURTHER ACTION	TION See Notification of Transmittal of International Preliminary Examination Report (Form PCT/IPEA	
International application No.	International filing date (day)	nonth/year) Priority	iste (day month year)
PCT/FI 00/00239	23/03/2000	24/03	/1999
International Patent Classification (IPC) or	national classification and IPC		·
	C01B25/234		
Applicant			
KEMIRA CHEMICALS OY			
This international preliminary exam	nination report has been prepare	by this International Prel	iminary Examining
Audiority and is transmitted to the	applicant according to Article 3	i.	
2. This REPORT consists of a total	of sheets, including	this cover sheet.	
(see Rule 70.16 and Section 6	ed by ANNEXES, i.e., sheets of sis for this report and/or sheets of the Administrative Instruct	anisiaina reekkinasiaaa aa	d/or drawings which have de before this Authority
These annexes consists of a total of	sheets.	·	
3. This report contains indications rel	ating to the following items:		
I X Basis of the report			
II Priority			
III Non-establishment of o	inion with regard to novelty, in	entive step and industrial a	pplicability
IV Lack of unity of invention			
V Reasoned statement und citations and explanation	ler Article 35(2) with regard to n as supporting such statement	ovelty, inventive step or inc	dustrial applicability;
VI Certain documents cited			
VII Certain defects in the in	ternational application		
	the international application		
			ECTED SION
Date of submission of the demand	Date o	completion of this report	
20 (00 (2000		-	
29/09/2000	29/09/2000 2 0. 03. 01		
Name and mailing address of the IPEA/	Author	zed officer	(8) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1
European Patent Office D-80298 Munich Tel. (+49-89) 2399-0, Tx: 523656 Fax: (+49-89) 2399-4465	6 epmu d B∈	rnard outs Petit	THE PARTY OF THE P
form PCT/IPEA/409 (cover sheet) (July 1998) (11/05/2001	· - X	STORE OFFICE BY



international application ${\bf N}\,$.

PCT/FI00/00239

-

INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

1.	This report has been drawn up on the basis of (Heplacement sneets which have been furnished to the receiving Office in response to all
	invitation under Article 14 are referred to in this report as "originally filed" and are not annexed to the report since they do not contain
	amendments.)

		X	the international application as originally filed	
			the description, pages	, as originally filed
			pages	, filed with the demand
			pages	, filed with the letter of
		_		
			the claims, Nos.	, as originally filed
			Nos.	, as amended under Article 19
			Nos.	, filed with the demand
			Nos.	, filed with the letter of
			the drawings, sheets / fig.	, as originally filed
			sheets / fig.	, filed with the demand
			sheets / fig.	, filed with the letter of
2.	The ame		ents have resulted in the cancellation of:	
			the description, pages:	
			the claims, Nos.	
			the drawings, sheets / fig.	
3.			report has been established as if (some of) the amendments had not been and the disclosure as filed (Rule 70.2 (c)).	n made, since they have been considered to go
		Jeyor	id the disclosure as med (titule / O.E. (U)).	
4.	Addition	al obs	ervations, if necessary:	

Internati nal application No.

PCT/FI00/00239

INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

V. Reasoned statement under Article 35(2) with regard to novelty, inventive step or industrial applicability; citations and explanations supporting such statement

1. Statement

Novelty	Claims	1-10	YES
	Claims		NO
Inventive Step	Claims	1-10	YES
	Claims		NO
Industrial Applicability	Claims	1-10	YES
	Claims		NO

2. Citations and Explanations

The prior art of record does not disclose or make obvious the precise operating steps and conditions of the claimed method.

From the INTERNATIONAL BUREAU

PCT

NOTIFICATION CONCERNING SUBMISSION OR TRANSMITTAL OF PRIORITY DOCUMENT

(PCT Administrative Instructions, Section 411)

BERGGREN OY AB

Fin-00101 Helsinki

FINLANDE

Date of mailing (day/month/year) 22 June 2000 (22.06.00)

Applicant's or agent's file reference

49728

International application No. PCT/FI00/00239

International publication date (day/month/year)

Not yet published

IMPORTANT NOTIFICATION

International filing date (day/month/year) 3 23 March 2000 (23.03.00)

Priority date (day/month/year)

24 March 1999 (24.03.99)

Applicant

KEMIRA CHEMICALS OY et al

- The applicant is hereby notified of the date of receipt (except where the letters "NR" appear in the right-hand column) by the International Bureau of the priority document(s) relating to the earlier application(s) indicated below. Unless otherwise indicated by an asterisk appearing next to a date of receipt, or by the letters "NR", in the right-hand column, the priority document concerned was submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b).
- This updates and replaces any previously issued notification concerning submission or transmittal of priority documents.
- 3. An asterisk(*) appearing next to a date of receipt, in the right-hand column, denotes a priority document submitted or transmitted to the International Bureau but not in compliance with Rule 17.1(a) or (b). In such a case, the attention of the applicant is directed to Rule 17.1(c) which provides that no designated Office may disregard the priority claim concerned before giving the applicant an opportunity, upon entry into the national phase, to furnish the priority document within a time limit which is reasonable under the circumstances.
- The letters "NR" appearing in the right-hand column denote a priority document which was not received by the International Bureau or which the applicant did not request the receiving Office to prepare and transmit to the International Bureau, as provided by Rule 17.1(a) or (b), respectively. In such a case, the attention of the applicant is directed to Rule 17.1(c) which provides that no designated Office may disregard the priority claim concerned before giving the applicant an opportunity, upon entry into the national phase, to furnish the priority document within a time limit which is reasonable under the circumstances.

Priority date

Priority application No.

Country or regional Office or PCT receiving Office

Date of receipt of priority document

24 Marc 1999 (24.03.99)

990657

FI

09 June 2000 (09.06.00)

The International Bureau of WIPO 34, chemin des Colombettes 1211 Geneva 20, Switzerland

Authorized officer

Somsak Thiphrakesone

Telephone No. (41-22) 338.83.38

Facsimile No. (41-22) 740.14.35

PCT

NOTICE INFORMING THE APPLICANT OF THE COMMUNICATION OF THE INTERNATIONAL APPLICATION TO THE DESIGNATED OFFICES

(PCT Rule 47.1(c), first sentence)

From the INTERNATIONAL BUREAU

To:

BERGGREN OY AB P.O. Box 16 Fin-00101 Helsinki FINLANDE

> Berggren Oy **Nb** 20 -10- 2000

25 /P. 2

- N

Date of mailing (day/month/year)

12 October 2000 (12.10.00)

Applicant's or agent's file reference

49728

IMPORTANT NOTICE

International application No. PCT/FI00/00239

International filing date (day/month/year)
23 March 2000 (23.03.00)

Priority date (day/month/year)
24 March 1999 (24.03.99)

Applicant

KEMIRA CHEMICALS OY et ai

Notice is hereby given that the International Bureau has communicated, as provided in Article 20, the international application
to the following designated Offices on the date indicated above as the date of mailing of this Notice:
AG,AU,DZ,KP,KR,US

In accordance with Rule 47.1(c), third sentence, those Offices will accept the present Notice as conclusive evidence that the communication of the international application has duly taken place on the date of mailing indicated above and no copy of the international application is required to be furnished by the applicant to the designated Office(s).

2. The following designated Offices have waived the requirement for such a communication at this time:

AE,AL,AM,AP,AT,AZ,BA,BB,BG,BR,BY,CA,CH,CN,CR,CU,CZ,DE,DK,DM,EA,EE,EP,ES,GB,GD,GE,GH,GM,HR,HU,ID,IL,IN,IS,JP,KE,KG,KZ,LC,LK,LR,LS,LT,LU,LV,MA,MD,MG,MK,MN,MW,MX,NO,NZ,OA,PL,PT,RO,RU,SD,SE,SG,SI,SK,SL,TJ,TM,TR,TT,TZ,UA,UG,UZ,VN,YU,ZA,ZW The communication will be made to those Offices only upon their request. Furthermore, those Offices do not require the applicant to furnish a copy of the international application (Rule 49.1(a-bis)).

3. Enclosed with this Notice is a copy of the international application as published by the International Bureau on 12 October 2000 (12.10.00) under No. WO 00/59827

REMINDER REGARDING CHAPTER II (Article 31(2)(a) and Rule 54.2)

If the applicant wishes to postpone entry into the national phase until 30 months (or later in some Offices) from the priority date, a demand for international preliminary examination must be filed with the competent International Preliminary Examining Authority before the expiration of 19 months from the priority date.

It is the applicant's sole responsibility to monitor the 19-month time limit.

Note that only an applicant who is a national or resident of a PCT Contracting State which is bound by Chapter II has the right to file a demand for international preliminary examination.

REMINDER REGARDING ENTRY INTO THE NATIONAL PHASE (Article 22 or 39(1))

If the applicant wishes to proceed with the international application in the national phase, he must, within 20 months or 30 months, or later in some Offices, perform the acts referred to therein before each designated or elected Office.

For further important information on the time limits and acts to be performed for entering the national phase, see the Annex to Form PCT/IB/301 (Notification of Receipt of Record Copy) and Volume II of the PCT Applicant's Guide.

The International Bureau of WIPO 34, chemin des Colombettes 1211 Geneva 20, Switzerland

Authorized officer

J. Zahra

Telephone No. (41-22) 338.83.38

Facsimile No. (41-22) 740.14.35



NOTICE INFORMING THE APPLICANT OF THE COMMUNICATION OF THE INTERNATIONAL APPLICATION TO THE DESIGNATED OFFICES

Date of mailing (day/month/year) 12 October 2000 (12.10.00)	IMPORTANT NOTICE
Applicant's or agent's file reference 49728	International application No. PCT/FI00/00239

The applicant is hereby notified that, at the time of establishment of this Notice, the time limit under Rule 46.1 for making amendments under Article 19 has not yet expired and the International Bureau had received neither such amendments nor a declaration that the applicant does not wish to make amendments.

Original (for SUBMISSION) - printed on 23.03.2000 12:29:30 PM

;	EQUE	Original (for Su	BMISSION) - printed on 23.03.2000 12:29:30 PM		
		affice use nly	PCT/FI 0 0 / 0 0 2 3 9		
	For r	eceiving Office use nly	20)		
-1	Inter	national Application	(2 3, 03, 00)		
	- Intor	national Filing Date	2 3 MAR ZUUU		
-2	1				
		ne of receiving Office and "PCT	The Finnish Laternational Application		
)-3	Nar	ne of receiving officering of receiving of receiving of receiving officering of receiving officering of receiving officering of receiving of recei	The Finnish Patent Office PCT International Application		
	linte				
	Fo	orm - PCT/RO/101 PCT Request	PCT-EASY Version 2.90		
0-4 0-4-1	1	epared using	(updated 08.03.2000)		
U- 4 -					
0-5		etition description			
0-0	\T	etition The undersigned requests that the present international application be present according to the Patent			
			e National Board of Patents and (Finland) (RO/FI)		
	16	Cooperation Treaty	e National Board (Finland) (RO/FI)		
0-6		Receiving Office (Specific			
0-1	l mlicanti		Registion Registron Regist		
_		Applicant's or agent's file refere	PROCESS FOR IMPROVING		
	- at invention		PHOSPHORIC ACID		
T		Title or an			
		Applicant	applicant only all designated States except US all designated States except US		
ī	il -1	This person is:	a signated by		
		Applicant for	KEMIRA CHEMICALS OY		
	11-2	Name	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7		
	11-4	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	FIN-00101 Helsinki		
	11-5	Address:	FIN-00101		
			Finland		
			FI		
	11-6	State of nationality	FI		
	11-7	State of residence	applicant and inventor		
	111-1	Applicant and/or inventor	applicant and and		
	111-1-	1 This person is.	us only		
	111-1	2 Applicant for	AALTONEN, Jarmo		
		AST. First)			
	111-1	A Ideoce:	Pöllöntie 9 FIN-71800 Siilinjärvi		
	111-1	1-5 Address.	F.In-1 and		
			Finland		
		-1-6 State of nationality	FI		
	111-	-1-6 State of nationally	FI		
	111	-1-7 State of residence			

5

PCT REQUEST

Original (for SUBMISSION) - printed on 23.03.2000 12:29:30 PM

49728

	I A 11 A	
III-2 III-2-1	Applicant and/ r invent r This person is:	applicant and inventor
111-2-2	Applicant for	US only
III-2-4	Name (LAST, First)	RIIHIMÄKI, Sakari
III-2-5	Address:	Keihästie 32 B
0		FIN-01280 Vantaa
		Finland
111-2-6	State of nationality	FI
111-2-7	State of residence	FI
111-3	Applicant and/or inventor	
III-3-1	This person is:	applicant and inventor
III-3-2	Applicant for	US only
111-3-4	Name (LAST, First)	YLINEN, Paula
111-3-5	Address:	Humalniementie 12 C 10
		FIN-00840 Vantaa
		Finland
111-3-6	State of nationality	FI
111-3-7	State of residence	FI
111-4	Applicant and/or inventor	
111-4-1	This person is:	applicant and inventor
111-4-2	Applicant for	US only
111-4-4	Name (LAST, First)	WECKMAN, Anders
111-4-5	Address:	Mikkeläntie 15 D 8
		FIN-02770 Espoo
		Finland
111-4-6	State of nationality	FI
111-4-7	State of residence	FI
IV-1	Agent or common representative; or address for correspondence	
	The person identified below is	agent
	hereby/has been appointed to act on	agent
	behalf of the applicant(s) before the competent International Authorities as:	
IV-1-1	Name	BERGGREN OY AB
IV-1-2	Address:	P.O. Box 16
		FIN-00101 Helsinki
		Finland
IV-1-3	Telephone No.	+358-9-693701
IV-1-4	Facsimile No.	+358-9-6933944
IV-1-5	e-mail	email.box@berggren.fi
		GWWTT. DOVEDET AAT EII. IT

Original (for SUBMISSION) - printed on 23.03.2000 12:29:30 PM

v	D signation of States	
V V-1	D signation of States Regional Patent (other kinds of protection or treatment, if any, are specified between parentheses after the designation(s) concerned)	AP: GH GM KE LS MW SD SL SZ TZ UG ZW and any other State which is a Contracting State of the Harare Protocol and of the PCT EA: AM AZ BY KG KZ MD RU TJ TM and any other State which is a Contracting State of the Eurasian Patent Convention and of the PCT EP: AT BE CH&LI CY DE DK ES FI FR GB GR IE IT LU MC NL PT SE and any other State which is a Contracting State of the European Patent Convention and of the PCT OA: BF BJ CF CG CI CM GA GN GW ML MR NE SN TD TG and any other State which is a member State of OAPI and a Contracting State of the PCT
V-2	National Patent (other kinds of protection or treatment, if any, are specified between parentheses after the designation(s) concerned)	AE AG AL AM AT AU AZ BA BB BG BR BY CA CH&LI CN CR CU CZ DE DK DM DZ EE ES GB GD GE GH GM HR HU ID IL IN IS JP KE KG KP KR KZ LC LK LR LS LT LU LV MA MD MG MK MN MW MX NO NZ PL PT RO RU SD SE SG SI SK SL TJ TM TR TT TZ UA UG US UZ VN YU ZA ZW
V-5	Precautionary Designation Statement In addition to the designations made under items V-1, V-2 and V-3, the applicant also makes under Rule 4.9(b) all designations which would be permitted under the PCT except any designation(s) of the State(s) indicated under item V-6 below. The applicant declares that those additional designations are subject to confirmation and that any designation which is not confirmed before the expiration of 15 months from the priority date is to be regarded as withdrawn by the applicant at the expiration of that time limit.	
V-6	Exclusion(s) from precautionary designations	NONE
VI-1	Priority claim of earlier national application	
VI-1-1	Filing date	24 March 1999 (24.03.1999)
VI-1-2	Number	990657
VI-1-3	Country	FI
VI-2	Priority document request The receiving Office is requested to prepare and transmit to the International Bureau a certified copy of the earlier application(s) identified above as item(s):	
VII-1	Int rnational Searching Auth rity Chosen	Swedish Patent Office (ISA/SE)

PCT REQUEST

Original (for SUBMISSION) - printed on 23.03.2000 12:29:30 PM

49728

VIII	Check list	number of sheets	electronic file(s) attached		
/III-1	Request	4	-		
/111-2	Description	15	-		
/111-3	Claims	2	-		
/111-4	Abstract	1	49728.txt		
/III-5	Drawings	2	-		
VIII-7	TOTAL	24			
	Accompanying items	paper document(s) attached	electronic file(s) attached		
VIII-8	Fee calculation sheet	✓			
VIII-10	Copy of general power of attorney	√	-		
VIII-16	PCT-EASY diskette	-	diskette		
VIII-17	Other (specified):	Copy of Official	-		
		Action in FI 990657	·		
VIII-18	Figure of the drawings which should accompany the abstract				
VIII-19	Language of filing of the international application	Finnish			
IX-1	Signature of applicant or agent	-61.W~			
IX-1-1	Name	BERGGREN OY AB			
IX-1-2	Name of signatory	Johan Svensson			
IX-1-3	Capacity	Patent Agent			

FOR RECEIVING OFFICE USE ONLY

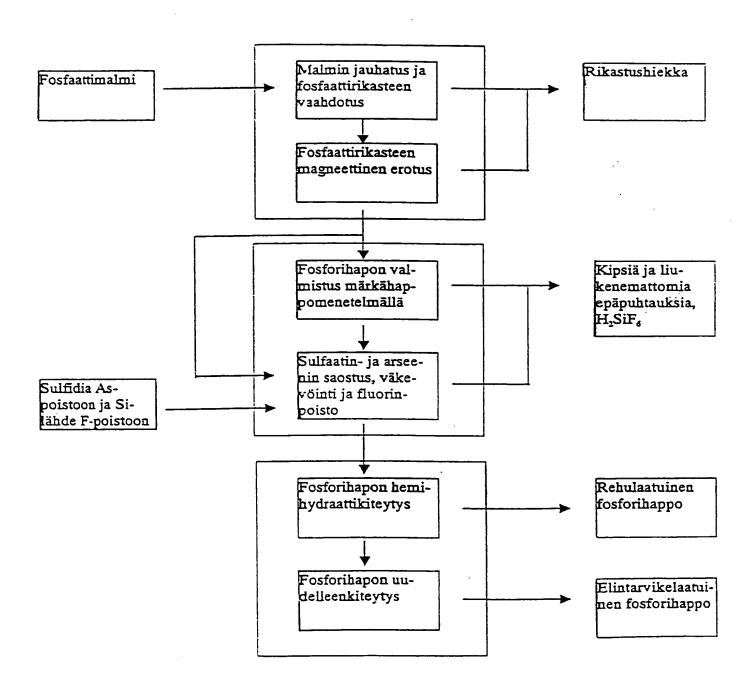
10-1	Date of actual receipt of the purported international application		2 3	MAR	2000	(23-63-2000)
10-2	Drawings:					
10-2-1	Received					
10-2-2	Not received					
10-3	Corrected date of actual receipt due to later but timely received papers or drawings completing the purported international application					
10-4	Date of timely receipt of the required corrections under PCT Article 11(2)				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
10-5	International Searching Authority	ISA/SE				
10-6	Transmittal of search copy delayed		•			

FOR INTERNATIONAL BUREAU USE ONLY

11-1 Date of receipt of the record copy by the International Bureau 19	APRIL 2000	(1 9. 04. 00)
--	------------	-----------------

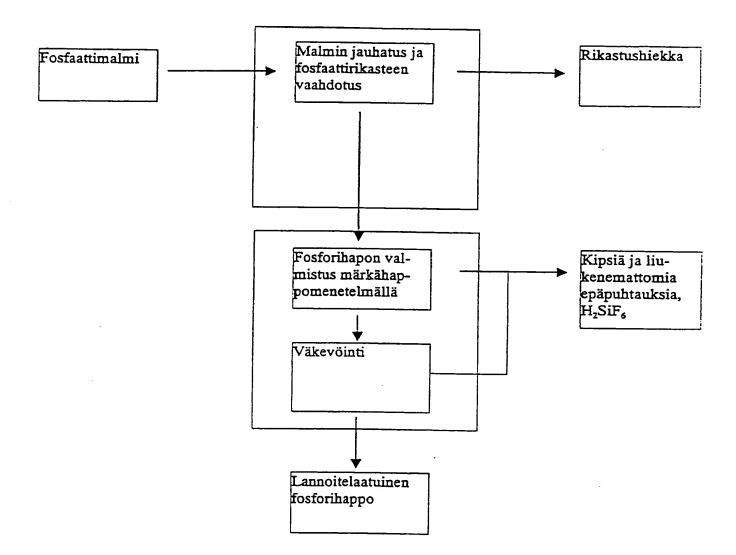
Kuva 1

Elintarvike- ja rehulaatuisen fosforihapon valmistus



Kuva 2

Lannoitelaatuisen fosforihapon valmistus



Menetelmä fosforihapon laadun parantamiseksi

5

30

Keksintö kohdistuu menetelmään tuottaa samanaikaisesti elintarvike- ja rehulaatuista fosforihappoa kiteyttämällä fosforihapon hemihydraattia, $H_3PO_4 \times 0,5 H_2O$, esipuhdistetusta syötehaposta.

Fosforihappoa voidaan valmistaa märkämenetelmällä antamalla mineraalihapon, useimmiten rikkihapon, reagoida kalsiumfosfaattirikasteen kanssa, jolloin syntyy laimeaa, noin 30 % P₂O₅:tä sisältävää fosforihappoa sekä kalsiumsulfaattisakkaa. Suodatuksen jälkeen happo sisältää monenlaisia anionisia epäpuhtauksia, kuten sulfaattia ja fluoriyhdisteitä sekä kationisia epäpuhtauksia, joista merkittävimmät ovat rauta, alumiini, magnesium ja kalsium sekä orgaanisia epäpuhtauksia. Epäpuhtauksien määrä ja laatu ovat riippuvaisia ennen kaikkea raaka-aineena käytetystä raaka-fosfaatista.

Tyypillisessä märkähappomenetelmässä rikkihappo reagoi kalsiumfosfattirikasteen kanssa. Kun syntynyt kipsi erotetaan suodattamalla saadaan noin 30 % P₂O₅ sisältävä happo, joka väkevöidään edelleen noin 50-55 % P₂O₅ väkevyyteen. Valtaosa fosfaattirikasteen epäpuhtauksista jää fosforihappoon ja siksi tätä happoa käytetään tyypillisesti vain lannoiteraaka-aineena.

Märkäfosforihapon puhdistamiseksi on kehitetty monenlaisia puhdistusmenetelmiä, jotta epäpuhtauksien pitoisuudet voitaisiin alentaa sellaiselle tasolle, että happoa voitaisiin käyttää muihinkin tarkoituksiin kuin lannoitteiden valmistukseen. Tunnettuja puhdistusmenetelmiä ovat mm. liuotinuutto, liuottimen avulla saostaminen, epäsuorapuhdistus ja ioninvaihtomenetelmät.

Vallitseva keino valmistaa puhdasta elintarvikelaatuista tai teknistä fosforihappoa on erottaa epäpuhtaudet märkähappomenetelmänhaposta uuttamalla orgaanisen liuottimen avulla (Davister, A., Martin, G., From wet crude phosphoric acid to high purity products, Proc. Fertilizer Soc., (1981), No. 201).

Fosforihappoa valmistetaan myös termisellä uunimenetelmällä, missä raakafosfaatista ja hiilestä valmistetaan alkuainefosforia, joka poltetaan fosforipentoksidiksi ja hydrolysoidaan puhtaaksi fosforihapoksi. Tämä menetelmä on kallis ja energiaa kuluttava.

Tunnetaan myös keinoja fosforihapon puhdistamiseen kiteyttämällä. Monessa näistä menetelmistä valmistetaan ensin välituote, kuten ureafosfaatti (DE-A-25 11 345) ja aniliinifosfaatti (WO 97/00714), joka jatkoreaktiossa muodostaa fosforihappoa ja kierrätettävän reagenssin tai sivutuotteen. Nämä menetelmät soveltuvat paremmin fosfaattisuolojen esim. ammoniumfosfaatin kuin fosforihapon valmistukseen.

5

10

15

20

25

30

Parannuksena näihin on kehitetty menetelmiä missä fosforihappoa itsessään kiteytetään, joko hemihydraattina, H₃PO₄ x 0,5 H₂O, (EP-B1 0 209 920) tai ilman kidevesiä, H₃PO₄ (GB-A 2 078 694). Näissä menetelmissä puhdistustulos ei ole ollut kovin hyvä tai on tarvittu hyvin väkevää happoa (68 % P₂O₅). Venäläisessä patentissa (RU-C1-2059570) on esitetty kiteytysmenetelmä, missä vasta neljällä kiteytyksellä on saatu riittävän puhdasta elintarvikelaatuista fosforihappoa. Tunnetaan myös menetelmiä (JP-hakemus 3-237008 ja JP-hakemus 3-193614), joissa fosforihappokiteytyksellä tehdään elektroniikkalaatua elintarvikelaatuisesta fosforihaposta.

Rehulaatuinen fosforihappo valmistetaan yleensä märkämenetelmällä valmistetusta haposta saostamalla käyttökohteen kannalta haitalliset ionit erilaisilla saostusmenetelmillä ja erottamalla sakat haposta. Tarvittaessa väkevöidään happo haluttuun väkevyyteen.

Uutto- tai kiteytysmenetelmissä tarvitaan esikäsittely, missä poistetaan kiintoainetta ja prosessissa huonosti puhdistuvia ioneja. Ongelmana on usein erillinen prosessivaihe ja epäpuhtauksia sisältävä sivuvirta, jolle pitää löytää jokin sijoituskohde.

Kirjallisuudesta tunnetaan useita menetelmiä, millä yksittäisiä ioneja (esim. As, SO₄) saostetaan fosforihaposta.

Magnesiumin poistamiseksi fosforihaposta löytyy paljon menetelmiä (FI-patentti 95905, US-patentti 3 642 439, US-patentti 4 299 804, US-patentti 4 243 643 ja US-patentti 3 819 810). Menetelmät vaativat oman prosessinsa ja tuottavat yleensä sivutuotteen. Magnesiumia on myös ehdotettu poistettavaksi rikasteesta esimerkiksi esiliuottamalla (Chemical Engineering, September 1992, s. 23). Tässäkin tapauksessa tarvitaan erillinen monivaiheinen prosessi. Beckerin mukaan (Pierre Becker, Phosphates and Phosphoric Acid, Raw Materials, Technology and Economics of the Wet Process, 1983, s. 432) ei kuitenkaan ole olemassa helppoa ja taloudellista keinoa magnesiumin poistamiseksi fosforihaposta.

Puhdistettujen fosforihappojen valmistuksessa on useita ongelmia. Termisessä menetelmässä on haittana korkea energiankulutus ja lisälaitteet haitallisten ympäristöpäästöjen estämiseksi. Uutossa tarvitaan iso yksikkö, jotta mutkikas prosessi olisi

kannattava. Monessa uudessa menetelmässä on ollut ongelmia riittävän laadun saavuttamisessa.

Puhdistusmenetelmät tuottavat tyypillisesti runsaasti epäpuhtauksia sisältäviä hankalia sivuvirtoja, joita joudutaan erikseen käsittelemään sivutuotteiksi tai sijoittamaan kaatopaikoille.

5

Menetelmissä missä käytetään kierrätettävää uutto- tai saostuskemikaalia joudutaan säännöllisesti korvaamaan tehonsa menettänyttä reagenssia uudella. Lisäksi on aina mahdollisuus, että tuotteeseen jää kemikaalista myrkyllisiä tai muuten haitallisia jäämiä.

Fosforihappokiteytysmenetelmissä puhdistumiseen on tarvittu monta vaihetta (4-5), jotta elintarvikelaatuun päästäisiin. Kidevedettömän fosforihapon, H₃PO₄, kiteytyksissä on lisäksi ollut haittana syötteeltä vaadittava korkea väkevyys (> 68 % P₂O₅), mikä voimakkaasti lisää epäpuhtauksia sisältävän hapon viskositeettia.

Keksinnön tavoitteena on aikaansaada uusi menetelmä, missä märkähappoprosessia kehittämällä saadaan aikaan riittävän puhdas väkevä fosforihappo, josta kiteyttämällä saadaan sekä elintarvikelaatuista että rehujen valmistukseen soveltuvaa fosforihappoa.

Edellä mainitut keksinnön tavoitteet on nyt saavutettu uudentyyppisellä menetelmällä, joka sisältää esikäsittelyvaiheen, missä magnesium, arseeni ja sulfaatti säädetään lopputuotteiden kannalta sopivalle tasolle. Jos epäpuhtaustaso, esimerkiksi Mg- ja As-ionien osalta on jo riittävän alhaalla, esikäsittely voidaan näiden osalta jättää tekemättä. Magnesiumtaso säädetään edullisesti rikastuksen yhteydessä. Arseeni- ja sulfaattitaso säädetään märkähappovalmistuksen yhteydessä. Väkevöinnissä fluori haihtuu tarvittavalle tasolle kun happo on riittävän puhdasta ja moolisuhde F/Si < 6.

Ennen syöttämistä fosforihappokiteytykseen poistetaan vielä käsittelyissä saostunut kipsi, siten parantaen, sekä kiteytyksen toimivuutta, että rehulaatuisen hapon laatua.

Lopputuotehapot saadaan kiteyttämällä fosforihappo -hemihydraatti- prosessilla, jossa uudelleenkiteytetty tuote kelpaa elintarvikekäyttöön ja prosessin emäliuos kelpaa rehukäyttöön.

30 Keksinnön mukaisen menetelmän pääasialliset tunnusmerkit ilmenevät oheisista patenttivaatimuksista 1-10.

Näin ollen keksinnön mukaisesti on aikaansaatu menetelmä elintarvikelaatuisen fosforihapon tuottamiseksi kiteyttämällä fosforihapon hemihydraattia, $H_3PO_4 \times 0.5$ H_2O , esipuhdistetusta syötehaposta, jossa menetelmässä kiteytykseen käytetty syötehapo puhdistetaan seuraavien vaiheiden avulla,

- a) fosfaattirikasteen vaahdotusvaiheen jälkeen rikaste johdetaan vahvamagneettiseen erotusvaiheeseen Mg-ionien vähentämiseksi,
 - b) fosfaattirikaste liuotetaan rikkihapon ja fosforihapon seokseen märkähappomenetelmän mukaisesti, poistetaan saostetut SO₄- ja As-ionit sekä lisätään piilähdettä moolisuhteen F/Si säätämiseksi < 6,
- 10 c) fosforihappo väkevöidään, kiintoainesakka poistetaan ja F-ionit haihdutetaan,

15

- d) vaiheesta c saatu syötehappo, jonka väkevyys on > 58 % P₂O₅, kiintoainepitoisuus < 0,05 %, Mg-ionipitoisuus < 1,5 %, SO₄-ionipitoisuus < 1 %, As-ionipitoisuus < 8 ppm ja F-ionipitoisuus < 0,2 %, kiteytetään tasaisella kiteenkasvunopeudella < 10 μm/min vastaten < 25 p-% kidettä/tunti, kun lisätään enintään 2 % siemenkidettä 40 %:na kidelietteenä, jossa Fe-ionipitoisuus on < 500 ppm ja siemenkidekoko < 200 μm, lämpötilaeron ollessa ensimmäisessä kiteytyksessä < 17 °C, ja kiteet pestään seuraavan uudelleenkiteytysvaiheen alikylläisellä emäliuoksella,
- e) vaiheesta d kiteytynyt fosforihappo sulatetaan, laimennetaan väkevyyteen <63 / P₂O₅, lisätään siemenkidettä ja kiteytetään kuten kohdassa d, lämpötilaeron ollessa <8 °C ja kiteet pestään fosforihapon alikylläisellä liuoksella, ja
 - f) mahdollisesti vaiheesta e kiteytynyt fosforihappo sulatetaan, laimennetaan väkevyyteen $< 63 \% P_2O_5$, lisätään siemenkidettä ja kiteytetään kuten kohdassa d, lämpötilaeron ollessa $< 6 \, ^{\circ}$ C ja kiteet pestään tuotekiteistä valmistetulla alikylläisellä pesuliuoksella.
- Fosfaattiketjuun, joka alkaa kaivoksesta ja päättyy fosforihappotuotteisiin, tehdään sellaisia muutoksia että lannoitelaatuisen fosforihapon sijasta saadaan kaksi virtaa, joista puhtaampi soveltuu elintarvikelaatuiseksi fosforihapoksi (Official Journal of the European Communities, No. L339/59-60, (20.12.96) E338 Phosphoric Acid) ja emäliuoksena saatu täyttää rehufosfaateille asetettuja vaatimuksia (Chemical Economics Handbook, SRI International, November 1997; Animal Feeds, Phosphate Supplements). Happoja voidaan luonnollisesti käyttää myös muiden tuotteiden, esim pesuainefosfaattien valmistukseen. Kiteytysprosessista ei synny jätteitä vaan koko syöte saadaan muutettua jalostusarvoltaan paremmiksi tuotteiksi.

Keksinnön mukaisessa valmistusketjussa on edullista poistaa magnesium fosforihapon väkevöinnin ja fluorin poistumisen helpottamiseksi, sekä sen estämiseksi että magnesiumfosfaattia saostuu (FI-patentti 95905) fosforihappokiteytyksessä.

Vaikka on mahdollista hyödyntää rikasteita, joissa on jopa yli 2 % MgO, on teknisesti ja taloudellisesti eduksi, että rikasteessa on < 1,2 % MgO. Sen sijasta että fosforihaposta poistettaisiin magnesium erillisenä prosessina, fosfaattirikastusta on tehostettu siten, että laatu saadaan jatkon kannalta riittävän hyväksi. Vaahdotusprosesseille on tyypillistä, että puhdistuksen loppuvaiheessa menetetään yhä kasvavassa määrin fosforisaantoa.

5

On siis oivallettu, että lisäämällä vahvamagneettinen erotin vaahdotuspiirin loppuun saadaan sekä hyvä rikasteen laatu ja saanto. Fosfaatin rikastus vaahdottamalla voidaan jättää alueelle, missä saanto on edelleen hyvä, ja tarvittava puhtaus saadaan magneettisen erotuksen avulla. Erotustehokkuutta optimoidaan tyypillisesti magneettikentän voimakkuudella, virtausnopeuksilla ja sovittamalla matriisiläpäisy syötteen hiukkaskokojakaumaan sopivaksi. Fosforihäviöitä voidaan minimoida säätämällä pesuja sopiviksi.

Magneettisessa erotuksessa keksinnön mukaisesti käytetään vähintään 1 Teslan, edullisesti 1-3 Teslan magneettivuontiheyttä.

Magneettierotuksen muita etuja ovat yksinkertainen prosessi, pieni investointi ja al-20 haiset käyttökulut. Magneettisessa erotuksessa ei synny vaikeasti sijoitettavaa jätevirtaa ja erottuvat mineraalit ovat alkuperäisessä muodossaan ja sopivat siten yhdistettäväksi vaahdotusprosessista poistuvan rikastehiekan joukkoon. Magnesiumin lisäksi käsittelyssä poistuu myös muita epäpuhtauksia (esim. Fe, Al). Tyypillinen rikaste sisältää käsittelyjen jälkeen noin 37 % P₂O₅ ja < 0,8 % MgO.

Fosforihappovalmistuksessa apatiittirikaste liuotetaan märkähappomenetelmän mukaisesti rikkihapon ja fosforihapon seokseen ja erotetaan syntynyt kipsi. Syntynyt happo on väkevyydeltään noin 28 % P₂O₅. Tässä vaiheessa puhtaampi rikaste antaa puhtaamman hapon jota on helpompi suodattaa.

Seuraavaksi fosforihappo väkevöidään. Noin 40 % P₂O₅ sisältävään happoon lisätään kalsiumia (esim. apatiittina), joka saostaa sulfaatin kipsiksi. Sulfaatti poistetaan, jotta happo olisi helpompi väkevöidä ja rehuhappoon ei jäisi sulfaattia täyteaineeksi. Erotetun kipsin sijoittaminen ei ole ongelma, koska märkähappoprosessissa syntyy muutenkin kipsiä. Tarpeen mukaan annostellaan sulfidiä, esim. natriumsulfi-

dina, arseenitason säätämiseksi hapossa halutulle tasolle. Samanaikaisesti voi saostua muitakin raskasmetalleja, kuten esim. kupari.

Edellisestä vaiheesta saatu happo väkevöidään ja sakka, joka pääasiassa sisältää kipsiä, erotetaan kuumasta haposta (60-80 °C) linkoamalla ja/tai suodattamalla. Tämän vaiheen jälkeen hapon väkevyys on noin 58-60 % P_2O_5 , kiintoainepitoisuus <0,05 % ja fluori <0,18 % F.

5

10

15

30

Saatu happo käytetään syötteeksi fosforihappokiteytysvaiheeseen. Ensin happo jäähdytetään kiteytyksen kannalta sopivaan lämpötilaan lämmönvaihtimella. Jäähdyttävänä nesteenä voidaan käyttää vettä ja/tai kiteytysprosessista poistuvaa kylmää emäliuosta. Talvisin voi olla eduksi lämmittää emäliuosta alijäähtymisen estämiseksi esim. kuljetusten aikana.

Jäähdytetty happo, joka on fosforihappohemihydraatin, H₃PO₄ x 0,5 H₂O, suhteen kylläinen, syötetään kiteyttimeen. Kiteytys tapahtuu lisäämällä noin 2 % siemenkidettä ja jäähdyttämällä sopivalla nopeudella kunnes riittävä määrä kidettä (30-50 %) on syntynyt. Saatu kide sulatetaan ja kiteytetään uudelleen ainakin kerran, tyypillisesti kaksi kertaa.

Jotta kiteytysprosessi toimisi teknisesti hyvin ja hapon puhdistuminen olisi riittävä olosuhteiden on oltava tietyissä tarkoissa rajoissa. Keksinnön mukaisen menetelmän kiteytysvaiheeseen liittyvät merkittävimmät oivaltavat seikat ovat:

Fosforin kanssa isomorfiset alkuaineet (esim. As, Cr, V) ja fosforihapon kanssa voimakkaasti kompleksoituvat ionit (esim. Fe) tulevat mukaan kiteeseen ellei kiteytysnopeus ole riittävän alhainen. Tarvitaan riittävä viipymä (noin 2 h), jotta ei ylitetä kriittistä kasvunopeutta, jota myös panoskiteytyksessä pidetään vakiona. Kun siemenkiteet ovat kooltaan tyypillisesti < 100 μm ja kidetuotteen tyypillinen kidekoko on noin 0,7 mm saadaan kahden tunnin viipymällä keskimääräiseksi kiteiden kasvunopeudeksi noin 5 μm/min.

Jotta vältyttäisiin kiteytymiltä seinämille, kideslurryn ja kylmäaineen lämpötilaerot 1., 2. ja 3. kiteytysvaiheessa eivät saa ylittää 17 °C, 8 °C ja 6 °C. On lisäksi eduksi jos lämpötilaero kiteytyksen alussa on pienempi kun kasvupinta-alaa ei vielä ole riittävästi.

Keksinnön mukaisen menetelmän kiteytysvaiheiden tärkeä näkökohta on kiinnittää erityistä huomiota pesuun. Pesuun käytetään seuraavan kiteytysvaiheen emäliuosta. Kylläisyysaste säädetään hieman alikylläiseksi antamalla kylläisen emäliuoksen

lämmetä noin 5 °C. Viimeisessä vaiheessa käytetään tuotekiteistä valmistettua pesuliuosta joka on vastaavasti säädetty alikylläiseksi. Koska pesuhappoja voidaan kierrättää takaisin prosessiin syötteeksi, voidaan aina pestä riittävällä määrällä, jotta kidekakussa oleva epäpuhdas emäliuos poistuu mahdollisimman hyvin. Tyypillinen määrä on noin 1,5 kertaa kakussa olevan emäliuoksen määrä, mikä tyypillisesti on noin 10-30 % kakun painosta. Korkeat viskositeetit (> 2000 cP) kidelietteissä huonontavat pesutulosta, koska kiteet alkavat tarttua toisiinsa (agglomeroitua), jolloin ne sulkevat sisäänsä emäliuosta, jota ei saada poistettua pesulla.

Siemenkidettä valmistetaan fosforihaposta, jossa on yli 60 % P₂O₅ ja < 500 ppm Fe.

Tätä korkeampi siemenkidehapon rautapitoisuus huonontaa merkittävästi syntyvien tuotekiteiden laatua. Syntynyttä siemenkidelietettä, jossa on noin 30-40 % kidettä, jonka kidekoko on < 200 μm käytetään noin 3-5 % kiteytyksen syötön määrästä. Siten itse siemenkidettä lisätään noin 1-2 %. Siemeniksi ei siis kelpaa tuotekiteet tai niiden palasia, koska ne ovat todennäköisesti pinnoiltaan likaantuneita. Vasta kiteytysvaiheissa, missä syöte on vähintään yhtä puhdas kuin siemenkide (esim. 3. kiteytys), voidaan myös antaa spontaanin ydintymisen tapahtua.

Keksinnön mukaisen menetelmän kiteytysvaiheiden sopivimmat olosuhteet on koottu taulukkoon 1.

Taulukko 1 Kiteytysten edulliset olosuhteet

	1. Kiteytys	2. Kiteytys	3. Kiteytys
Syötteen väkevyys, P ₂ O ₅ -%	58-61	60-63	60-63
Liete/kylmäaine lämpöero, °C	<17	<8	<6
Viipymä, h	1,5-3	1,5-3	1,5-3
Kideprosentti	25-40	35-50	30-45
Siemenlietemäärä, % syötteestä	3-4	3-4	3-4
Kiteen kasvunnopeus, µm/min	4-8	5-10	5-10

20

5

Kuva 1 esittää keksinnön mukaisen menetelmän kaaviokuvaa elintarvike- ja rehulaatuisen fosforihapon valmistamiseksi.

Kuva 2 esittää vertailukaaviokuvan lannoitelaatuisen fosforihapon valmistamiseksi.

Keksinnön mukaisella elintarvike- ja rehulaatuisella fosforihapon valmistusmenetelmällä on seuraavat edut verrattuna muihin prosesseihin: Tuotantoketjussa ei synny vaikeasti sijoitettavia jätteitä vaan magneettierotuksesta tuleva rikastehiekka ja erotettava kipsi voidaan yhdistää tuotantoketjun normaaleihin virtoihin.

Kiteytyksessä kaikki epäpuhtaudet (kationit, anionit, orgaaniset, väri) erottuvat kerralla, eikä siten tarvita erillisiä prosessivaiheita tiettyjen ionien erottamiseksi.

Tällä prosessilla saadun elintarvikelaatuisen hapon laatu on monelta osin (erityisesti raskasmetallit ja orgaaninen aine) selvästi parempi kuin markkinoilla olevien vastaavien happojen laatu.

Investointi on pieni, koska merkittävä osa tarvittavista laitteistoista on jo olemassa (esim. väkevöintiyksiköt). Lisälaitteet on helppo sijoittaa olemassa olevan laitoksen yhteyteen.

Valmistukseen ei tarvita erillisen käsittelyn vaativia kiertäviä lisäkemikaaleja (esim. orgaanisia uutto- tai saostuskemikaaleja) joiden teho ajan mittaan pienenevät ja niitä on korvattava uusilla.

Energian kulutus prosessissa on pieni koska poistuva kylmä emäliuos jäähdyttää kiteytykseen tulevan syötteen. Koska kiteytyksessä kiteiden muodostumisessa vapautuva lämpö on yhtä suuri kuin niiden sulattamiseen tarvittava lämpö, nämäkin virrat korvaavat toisensa.

Prosessin käyttökulut ovat pienet, koska magneettierotus kuluttaa suuressa mitassa lähes yhtä vähän energiaa kuin pienessäkin mitassa.

Muussa esikäsittelyssä käytetään prosessiin luontaisesti kuuluvia aineita (apatiittia, silikaattia) tai edullisia jätevirtoja (natriumsulfidia).

Kiteytyksessä ei synny jätteitä, jotka tarvitsisivat erillistä käsittelyä.

Tarvitaan hyvin vähän käyttöhenkilökuntaa, koska prosessin osatekijät (magneettierotus, kiteytys, suodatus, sulatus) ovat kaikki tunnettuja ja luotettavia.

Pienen lisäinvestointitarpeensa ja alhaisten käyttökulujensa vuoksi tällaisella integroidulla prosessilla toteutettu elintarvikelaatuisen hapon valmistus on kannattava paljon pienemmässä mittakaavassa kuin esimerkiksi vallitsevalla uuttotekniikalla.

Sopii integroituun tuotantoon, missä valmistetaan useampia tuotelaatuja ainoastaan säätämällä prosessin kapasiteettia, uudelleenkiteytyskertoja tai ottamalla happoa eri välivaiheista.

Menetelmä on myös väkevöintimenetelmä jolloin kaikki väkevyydet < 66 % P₂O₅ ovat mahdollisia.

Parannetun puhdistustehokkuuden ansiosta kiteytysprosessin saanto on suurempi tai vastaavasti laatu parempi kuin aikaisemmin kirjallisuudessa esitetyt menetelmät.

Prosessia voidaan ajaa joko panosprosessina tai jatkuvatoimisena.

Talouden kannalta on tärkeätä että fosforihäviöt ovat mahdollisimman alhaisia ja mahdollisimman aikaisessa vaiheessa tuotantoketjua. Siksi on edullista poistaa epäpuhtauksia jo rikastusvaiheessa luonnossa esiintyvinä stabiileina mineraaleina verrattuna siihen että saostetaan epäpuhtaudet yhdisteinä joita mahdollisesti joudutaan jopa viemään kaatopaikalle. Fosforihappokiteytysprosessissa tuotesaanto on 100 %, koska molemmat prosessista lähtevät virrat ovat tuotteita.

Tässä selityksessä ja oheisissa patenttivaatimuksissa prosentit ovat painoprosentteja, ellei toisin ole mainittu.

Esimerkki 1

20

Vahvamagneettiseen erottimeen syötettiin fosfaattirikastetta lietteenä, jossa kiintoaine oli noin 30 %. Magneettikentän voimakkuus oli 1,7 Teslaa. Syötteen ja tuotteen laadut ja määrät on esitetty taulukossa 2.

Taulukko 2

	Fosfaattirikaste magneettierotuk- seen	Puhdistettu fosfaatti magneettierotuksesta	Saanto tuottee- seen
Massa-%			95,0
P ₂ O ₅ , %	36,1	37,5	98,4
K ₂ O, %	0,14	0,10	66,9
MgO, %	1,26	0,62	46,8
Na ₂ O, %	0,31	0,30	93,2
SiO ₂ , %	1,93	0,90	44,1
Fe ₂ O ₃ , %	0,6	0,3	45,6
Al ₂ O ₃ , %	0,3	0,2	59,2
CaO, %	49,9	51,0	96,9
CO ₂ , %	4,7	4,1	82,6

Esimerkki 2

Toisesta malmiesiintymästä peräisin oleva fosfaattirikaste, jossa oli 37,5 % P₂O₅ ja 1,83 % MgO käsiteltiin 2,0 Teslan magneettikentässä 25 % lietteenä. Fosforisaanto oli 95,3 % puhdistettuun tuotteeseen, jossa oli 38,4 % P₂O₅ ja 1,0 % MgO. Magneettisessa sivutuotteessa oli 23,7 % P₂O₅ ja 11,7 % MgO.

Esimerkki 3

Märkähappomenetelmällä valmistettu fosforihappo (27 % P₂O₅) väkevöitiin väkevyyteen 40 % P₂O₅. Lisättiin 1 % fosfaattirikastetta sulfaatin saostamiseksi kipsinä 1 tunnin viipymällä lämpötilassa 50 °C. Fosforihapossa säädettiin moolisuhde F/Si < 6, lisäämällä liukenevaa piilähdettä. Saostunut kipsi suodatettiin ennen väkevöintiä > 58 % P₂O₅. Fosforihappo väkevöitiin ja erotettiin väkevöinnissä syntyneet kiintoaineet. Tällä tavalla valmistetussa hapossa oli 58,5 % P₂O₅, 0,15 % F ja < 0,05 % kiintoainetta.

Esimerkki 4

Fosforihappo, joka oli esikäsitelty esimerkkien 1 ja 3 mukaan kiteytettiin 110 litran jatkuvatoimisessa kiteyttimessä 1,8 tunnin viipymällä ja uudelleen kiteytettiin kahdesti 1,7 ja 2,2 tunnin viipymällä. Jokaisessa vaiheessa käytettiin noin 4 % siemen-

kidelietettä (< 20 ppm Fe). Prosessin kokonaissaanto oli noin 30 %. Taulukossa 3 on esitetty syntyneiden väli- ja lopputuotteiden analyysit.

Taulukko 3

	<u> </u>	T		T T T	
	Syötehappo	Ensimmäinen	Toinen	Kolmas	Prosessin
		kidetuote	kidetuote	kidetuote	emäliuos
P ₂ O ₅ -%	61	64,2	64,7	64,6	58,4
As-ppm	0,3	0,1	< 0,1	< 0,1	0,4
F-ppm	1700	80	10	< 10	2000
Cl-ppm	< 10	< 10	< 10	< 10	< 10
NO ₃ -ppm	6	< 5	< 5	< 5	9
SO ₄ -ppm	3000	192	36	30	4200
Al-ppm	1200	100	11	2	1700
Ca-ppm	300	27	3	< 2	460
Cr-ppm	3	0,5	< 0,3	< 0,3	3,7
Cu-ppm	0,7	< 0,4	< 0,2	< 0,2	1,1
Fe-ppm	4500	600	70	16,6	5700
Mg-ppm	7000	450	47	8	10300
Mn-ppm	500	44	4	< 2	720
Ni-ppm	4	0,3	< 0,2	< 0,2	5,7
Cd-ppm	0,3	< 0,1	< 0,1	< 0,1	0,5
V-ppm	10	2,5	0,3	< 0,2	13,5
kiinto-	< 0,05				
aines, %					

5 Esimerkki 5

10

Fosforihappo, joka oli esikäsitelty esimerkkien 1 ja 3 mukaan kiteytettiin 110 litran jatkuvatoimisessa kiteyttimessä 2,7 tunnin viipymällä ja uudelleen kiteytettiin kahdesti 1,1 ja 2,2 tunnin viipymällä. Prosessin kokonaissaanto oli noin 25 %. Jokaisessa vaiheessa käytettiin noin 4 % siemenkidelietettä (< 20 ppm Fe). Puhdas tuotehappo laimennettiin vedellä loppuväkevyyteen 55,8 % P_2O_5 . Taulukossa 4 on esitetty syöttöhapon ja lopputuotteiden analyysit.

Taulukko 4

	Syötehappo	Puhdas tuotehappo	Prosessin emäliuos
P ₂ O ₅ -%	58	55,8	55,5
As-ppm	0,3	< 0,1	< 0,2
F-ppm	1500	3	0,21
HM-ppm *		< 10	
Cl-ppm	8	< 10	< 10
NO ₃ -ppm	< 5	< 5	13
SO ₄ -ppm	4200	30	5400
Al-ppm	1500	9	1800
Ca-ppm	240	< 2	310
Cr-ppm	4,3	< 0,3	3,6
Cu-ppm	< 0,4	< 0,2	< 0,4
Fe-ppm	4000	17,1	5000
Mg-ppm	7900	9	9800
Mn-ppm	570	< 2	710
Ni-ppm	4,3	< 0,2	5,8
Zn-ppm		0,93	
Pb-ppm		< 0,1	
Cd-ppm	. 0,3	< 0,1	0,4
Hg-ppm	< 0,01		
V-ppm	11,4	< 0,2	14,3
Haihtuvat hapot,		0,024	
μeq/g			
Kiintoaines %	< 0,05		

^{*} raskasmetallisumma Food Chemicals Codex:in mukaisesti (1997, USA)

Esimerkki 6

Fosforihappoa kiteytettiin panoksena 0,6 m³ säiliökiteyttimessä 2 tunnin ajan. Siemenkidelietettä käytettiin 3 % (250 ppm Fe). Lämpötilaero kidelietteen ja jäähdytysnesteen välillä oli aluksi 4 °C ja lopussa 8 °C seuraten tasaisen kiteen kasvun käyrää. Kidemäärä oli 41 % ja kidekoko noin 1 mm.

Uudelleenkiteytyksessä viipymä oli ensimmäisessä tapauksessa 5 tuntia, kun siemenkidelietettä käytettiin 3 % ja lämpötilaero pidettiin vakiona (6 °C). Kidekoko oli noin 1 mm. Toisessa tapauksessa viipymä oli kolme tuntia ja lämpötila noudatti tasaisen kiteen kasvun käyrää (2...6 °C). Molemmissa tapauksissa kidemäärä oli 31 % ja se erotettiin lingolla ja sen pesuun käytettiin 12,5 % pesuliuosta kidemäärästä. Prosessin kokonaissaanto on noin 35 %. Taulukossa 5 on esitetty panoskiteytysten olosuhteet.

5

Elintarvikehapon valmistus panoskiteytyksenä kahdessa vaiheessa Taulukko 5

	1 bitevery	Literative 7 Literative	2 Literatus	1 Litevare	1 kitevtve	2 kitevtere	2 kitevteve	2 bitearting 1 bitearting 1 bitearting 2 bitearting 2 bitearting 2 bitearting	2 kitevitye
	1.Micytys	4. Mileytys	2. Micytys	I. Micytys	1. Micytys	2. Meryeys	z. Mucytys	2. Mey cys	2. may 13
		tapaus 1	tapaus 2	syöte	tnote	syöte	tnote	syöte	tuote
						tapaus 1	tapaus1	tapaus 2	tapaus 2
Viipymä, h	2	\$	3		-				
Siemenliete, %	3	3	3						
Lämpöero	48	9	26						
P ₂ O ₅ -%				8'09	6,59	62,1	65,7	62,2	66,5
Fe—ppm				4300	230	230	19	150	7
F-ppm				1600	42	36	< 10	13	< 10
Kiinto-aines, %	41	31	31	<0,05		E		•	
Tiheys, g/dm ³	1750		1721	1710		1678		1692	
Viskositeetti, cP	350	158	145	75		29		84	
Lämpötila	7,1		16,6	57		41		24	

Esimerkki 7

5

10

Fosforihaposta, joka oli peräisin Marokosta, vähennettiin magnesiumpitoisuutta väkevöimällä ja kiteyttämällä magnesiumfosfaattia patentin FI-patentin 95905 mukaisesti. Puhdistettu happo laimennettiin 62,9 % P₂O₅ vedellä, kiteytettiin kerran lisäämällä 6 % puhtaasta fosforihaposta valmistettua siemenkidelietettä (< 20 ppm Fe). Kiteytyksessä jäähdytettiin lämpötilasta 23 °C lämpötilaan 7 °C viiden tunnin ajan. Lämpötilaero kidelietteen ja kylmäaineen välillä oli 7 °C. Kidelietteen viskositeetti oli 7500 cP, kiteet erotettiin lingolla ja kidetuotteen saanto oli 55 %. Esimerkissä on poikettu optimiolosuhteista esipuhdistuksen, saostuksen, syötehapon väkevyyden, siemenkidemäärän ja viskositeetin osalta, jolloin myös puhdistuminen on heikompi kuin muissa esimerkeissä. Puhdistuminen fosforihappokiteytyksessä on esitetty taulukossa 6.

Taulukko 6 Marokkohapon fosforihappokiteytys

	Väkevöity ja suoda- tettu Marokkohappo	Tuote fosforihappo- kiteytyksestä	Puhdistussuhde syöte/tuote
P ₂ O ₅ -%	64	65,1	
F-%	0,13	0,026	5
SO ₄ -%	0,9	0,33	2,7
Mg-%	0,44	0,089	4,9
Fe-%	0,39	0,09	4,3
Ca-%	0,21	0,11	2
Al-%	0,22	0,041	5,4
Mn-ppm	13	6	2,2
Zn-ppm	330	100	3,3
Cr-ppm	420	110	3,8
Cd-ppm	10	3,9	2,6
As-ppm	13	3,9	3,4
Cu-ppm	34	8	4,3
Pb-ppm	< 0,2	< 0,2	-

Patenttivaatimukset

5

10

15

25

- 1. Menetelmä elintarvikelaatuisen fosforihapon tuottamiseksi kiteyttämällä fosforihapon hemihydraattia, $H_3PO_4 \times 0.5 H_2O$, esipuhdistetusta syötehaposta, tunnettu siitä, että kiteytykseen käytetty syötehappo puhdistetaan seuraavien vaiheiden avulla,
- a) fosfaattirikasteen vaahdotusvaiheen jälkeen rikaste johdetaan vahvamagneettiseen erotusvaiheeseen Mg-ionien vähentämiseksi,
- b) fosfaattirikaste liuotetaan rikkihapon ja fosforihapon seokseen märkähappomenetelmän mukaisesti, poistetaan saostetut SO₄- ja As-ionit sekä lisätään piilähdettä moolisuhteen F/Si säätämiseksi < 6,
 - c) fosforihappo väkevöidään, kiintoainesakka poistetaan ja F-ionit haihdutetaan,
- d) vaiheesta c saatu syötehappo, jonka väkevyys on > 58 % P₂O₅, kiintoainepitoisuus < 0,05 %, Mg-ionipitoisuus < 1,5 %, SO₄-ionipitoisuus < 1 %, As-ionipitoisuus < 8 ppm ja F-ionipitoisuus < 0,2 %, kiteytetään tasaisella kiteenkasvunopeudella < 10 μm/min vastaten < 25 p-% kidettä/tunti, kun lisätään enintään 2 % siemenkidettä 40 %:na kidelietteenä, jossa Fe-ionipitoisuus on < 500 ppm ja siemenkidekoko < 200 μm, lämpötilaeron ollessa ensimmäisessä kiteytyksessä < 17 °C, ja kiteet pestään seuraavan uudelleenkiteytysvaiheen alikylläisellä emäliuoksella,
- e) vaiheesta d kiteytynyt fosforihappo sulatetaan, laimennetaan väkevyyteen < 63 % 20 P₂O₅, lisätään siemenkidettä ja kiteytetään kuten kohdassa d, lämpötilaeron ollessa < 8 °C ja kiteet pestään fosforihapon alikylläisellä liuoksella, ja
 - f) mahdollisesti vaiheesta e kiteytynyt fosforihappo sulatetaan, laimennetaan väkevyyteen $< 63 \% P_2O_5$, lisätään siemenkidettä ja kiteytetään kuten kohdassa d, lämpötilaeron ollessa < 6 °C ja kiteet pestään tuotekiteistä valmistetulla alikylläisellä pesuliuoksella.
 - 2. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että menetelmä käsittää yhden uudelleenkiteytysvaiheen e.
- 3. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että menetelmä käsittää kaksi uudelleenkiteytysvaihetta e ja f, jolloin vaiheen e kiteet pestään seuraavasta uudelleenkiteytysvaiheesta f saadulla alikylläisellä emäliuoksella.

- 4. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että ensimmäisen kiteytysvaiheen d emäliuos erotetaan rehulaatuisena fosforihappona.
- 5. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että vaiheista e ja/tai f kiteytynyt happo sulatetaan ja laimennetaan elintarvikelaatuiseksi fosforihapoksi.
- 5 6. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että menetelmän kiteytysvaihe toteutetaan panos- tai jatkuvatoimisena.
 - 7. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että uudelleen kiteytysvaiheiden e ja/tai f emäliuos palautetaan syötehapoksi samaan ja/tai edelliseen vaiheeseen.
- 10 8. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että vaiheessa a käytetään vähintään 1 Teslan magneettivuon tiheyttä, edullisesti 1-3 Teslan magneettivuon tiheyttä.
 - 9. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että menetelmän kiteytysvaiheissa kidelietteen viskositeetti on < 2000 cP.
- 15 10. Vaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että kiteytysvaiheen d syöttöhapon väkevyys on < 61 % P₂O₅, Mg-ionipitoisuus < 1,2 % Mg ja F-ionipitoisuus < 0,18 %.

(57) Tiivistelmä

Keksintö kohdistuu menetelmään tuottaa samanaikaisesti elintarvike- ja rehulaatuista fosforihappoa kiteyttämällä fosforihapon hemihydraattia, H₃PO₄ x 0,5 H₂O, esipuhdistetusta syötehaposta, joka puhdistetaan ja kiteytetään seuraavien vaiheiden avulla,

- a) fosfaattirikasteen vaahdotusvaiheen jälkeen rikaste johdetaan vahvamagneettiseen erotusvaiheeseen Mg-ionien vähentämiseksi,
- b) fosfaattirikaste liuotetaan rikkihapon ja fosforihapon seokseen märkähappomenetelmän mukaisesti, poistetaan saostetut SO₄- ja As-ionit sekä lisätään piilähdettä moolisuhteen F/Si säätämiseksi < 6,
- c) fosforihappo väkevöidään, kiintoainesakka poistetaan ja F-ionit haihdutetaan,
- d) vaiheesta c saatu syötehappo, jonka väkevyys on > 58 % P_2O_5 , kiintoainepitoisuus < 0,05 %, Mg-ionipitoisuus < 1,5 %, SO_4 -ionipitoisuus < 1 %, As-ionipitoisuus < 8 ppm ja F-ionipitoisuus < 0,2 %, kiteytetään tasaisella kiteenkasvunopeudella < 10 μ m/min, lämpötilaeron ollessa ensimmäisessä kiteytyksessä < 17 °C, ja kiteet pestään seuraavan uudelleenkiteytysvaiheen alikylläisellä emäliuoksella,
- e) vaiheesta d kiteytynyt fosforihappo sulatetaan, laimennetaan väkevyyteen < 63 % P_2O_5 , lisätään siemenkidettä ja kiteytetään kuten kohdassa d, lämpötilaeron ollessa < 8 °C ja kiteet pestään fosforihapon alikylläisellä liuoksella, ja
- f) mahdollisesti vaiheesta e kiteytynyt fosforihappo sulatetaan, laimennetaan väkevyyteen $< 63 \% P_2O_5$, lisätään siemenkidettä ja kiteytetään kuten kohdassa d, lämpötilaeron ollessa $< 6 \, ^{\circ}$ C ja kiteet pestään tuotekiteistä valmistetulla alikylläisellä pesuliuoksella.

(21) International Application Number:

(22) International Filing Date:

WORLD INTELLECTUAL PROPERTY ORGANIZATION International Bureau



INTERNATIONAL APPLICATION PUBLISHED UNDER THE PATENT COOPERATION TREATY (PCT)

(51) International Patent Classification 7: (11) International Publication Number: WO 00/59827 C01B 25/234 A1(43) International Publication Date: 12 October 2000 (12,10,00)

23 March 2000 (23.03.00)

PCT/FI00/00239

(30) Priority Data: 990657 24 March 1999 (24.03.99) FI

(71) Applicant (for all designated States except US): KEMIRA

CHEMICALS OY [FI/FI]; P.O. Box 330, FIN-00101 Helsinki (FI).

(72) Inventors; and (75) Inventors/Applicants (for US only): AALTONEN, Jarmo [FI/FI]; Pöllöntie 9, FIN-71800 Siilinjärvi (FI). RI-IHIMÄKI, Sakari [FI/FI]; Keihästie 32 B, FIN-01280 Vantaa (FI). YLINEN, Paula [FI/FI]; Humalniementie 12 C 10, FIN-00840 Vantaa (FI). WECKMAN, Anders [FI/FI]: Mikkeläntie 15 D 8, FIN-02770 Espoo (FI).

(74) Agent: BERGGREN OY AB; P.O. Box 16, Fin-00101 Helsinki (FI).

(81) Designated States: AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, CA, CH, CN, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EE, ES, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZW, ARIPO patent (GH, GM, KE, LS, MW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), Eurasian patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), European patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE), OAPI patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Published

With international search report.

Before the expiration of the time limit for amending the claims and to be republished in the event of the receipt of amendments

In English translation (filed in Finnish).

(54) Title: PROCESS FOR PRODUCTION OF PHOSPHORIC ACID BY CRYSTALLISATION OF PHOSPHORIC ACID HEMIHY-DRATE

(57) Abstract

The invention relates to a process for producing simultaneously food-grade and fodder-grade phosphoric acid by crystallizing phosphoric acid hemihydrate, H₃PO₄ x 0.5 H₂O, from a prepurified feed acid, which is purified and crystallized with the help of the following steps, a) after the step of froth-flotation of phosphate concentrate, the concentrate is directed to a strongly magnetic separation step in order to decrease the Mg ion amount, b) the phosphate concentrate is leached in a mixture of sulfuric acid and phosphoric acid according to the wet process, the precipitated SO₄ and As ions are removed, and a silicon source is added in order to adjust the F/Si molar ratio to < 6, c) the phosphoric acid is concentrated, the solids precipitate is removed, and the F ions are evaporated, d) the feed acid obtained from step c, having a concentration of > 58% P₂O₅, solids concentration of < 0.05%, Mg ion concentration of < 1.5%, SO₄ ion concentration < 1%, As ion concentration of < 8 ppm and F ion concentration of < 0.2%, is crystallized at a steady crystal growth rate of < 10 μm/min, the temperature difference in the first crystallization being < 17 °C, and the crystals are washed with the undersaturated mother liquor of the subsequent recrystallization step, e) the phosphoric acid crystallized in step d is melted, is diluted to a concentration of < 63% P2O5, seed crystals are added, and crystallization is carried out as in step d, the temperature difference being < 8 °C, and the crystals are washed with an undersaturated solution of phosphoric acid, and f) optionally the phosphoric acid crystallized in step e is melted, is diluted to a concentration of < 63% P₂O₅, seed crystals are added, and crystallization is carried out as in step d, the temperature difference being < 6 °C, and the crystals are washed with an undersaturated washing solution prepared from product crystals.

FOR THE PURPOSES OF INFORMATION ONLY

Codes used to identify States party to the PCT on the front pages of pamphlets publishing international applications under the PCT.

AL	Albania	ES	Spain	LS	Lesotho	SI	Słovenia
AM	Armenia	FI	Finland	LT	Lithuania	SK	Slovakia
AT	Austria	FR	France	LU	Luxembourg	SN	Senegal
AU	Australia	GA	Gabon	LV	Latvia	SZ	Swaziland
AZ	Azerbaijan	GB	United Kingdom	MC	Monaco	TD	Chad
BA	Bosnia and Herzegovina	GE	Georgia	MD	Republic of Moldova	TG	Togo
BB	Barbados	GH	Ghana	MG	Madagascar	TJ	Tajikistan
BE	Belgium	GN	Guinea	MK	The former Yugoslav	TM	Turkmenistan
BF	Burkina Faso	GR	Greece		Republic of Macedonia	TR	Turkey
BG	Bulgaria	HU	Hungary	ML	Mali	TT	Trinidad and Tobago
BJ	Benin	IE	Ireland	MN	Mongolia	UA	Ukraine
BR	Brazil	IL	Israel	MR	Mauritania	UG	Uganda
BY	Belarus	IS	Iceland	MW	Malawi	US	United States of America
CA	Canada	ΙT	Italy	MX	Mexico	UZ	Uzbekistan
CF	Central African Republic	JP	Japan	NE	Niger	VN	Viet Nam
CG	Congo	KE	Kenya	NL	Netherlands	YU	Yugoslavia
CH	Switzerland	KG	Kyrgyzstan	NO	Norway	zw	Zimbabwe
CI	Côte d'Ivoire	KP	Democratic People's	NZ	New Zealand		2
CM	Cameroon		Republic of Korea	PL	Poland		
CN	China	KR	Republic of Korea	PT	Portugal		
CU	Cuba	KZ	Kazakstan	RO	Romania		
CZ	Czech Republic	LC	Saint Lucia	RU	Russian Federation		
DE	Germany	LI	Liechtenstein	SD	Sudan		
DK	Denmark	LK	Sri Lanka	SE	Sweden		
EE	Estonia	LR	Liberia	SG	Singapore		

WO 00/59827 PCT/FI00/00239

Process for production of phosphoric acid by crystallisation of phosphoric acid hemihydrate

The invention relates to a process for producing simultaneously food-grade and fodder-grade phosphoric acid by crystallizing phosphoric acid hemihydrate, H₃PO₄ x 0.5 H₂O, from a prepurified feed acid.

5

10

15

Phosphoric acid can be prepared by the wet process by allowing a mineral acid, usually sulfuric acid, to react with a calcium phosphate concentrate, whereby a dilute phosphoric acid, containing approximately 30% P₂O₅, and a calcium sulfate precipitate are formed. After filtration the acid contains anionic impurities of many kinds, such as sulfate and fluorine compounds, as well as cationic impurities, of which the most significant are iron, aluminum, magnesium and calcium, and organic impurities. The quantity and type of the impurities are dependent above all on the crude phosphate used as the raw material.

In a typical wet process, the sulfuric acid reacts with the calcium phosphate concentrate. When the formed gypsum is separated by filtration, there is obtained an acid containing approximately 30% P₂O₅, which is further concentrated to a concentration of approximately 50-55% P₂O₅. Most of the impurities of the phosphate concentrate remain in the phosphoric acid, and therefore this acid is used typically only as a fertilizer raw material.

- Many kinds of purification processes have been developed for the purification of wet phosphoric acid in order to lower the impurity concentrations to such levels that the acid could be used for purposes even other than the preparation of fertilizers. The known purification processes include solvent extraction, precipitation by means of a solvent, indirect purification, and ion exchange methods.
- The prevailing method of preparing a pure food-grade or industrial-grade phosphoric acid is to separate the impurities from a wet-process acid by extraction with an organic solvent (Davister, A., Martin, G., From wet crude phosphoric acid to high purity products, Proc. Fertilizer Soc., (1981), No. 201).
- Phosphoric acid is also prepared by a thermal furnace process, wherein elemental phosphorus is prepared from crude phosphate and carbon, and the elemental phosphorus is burned to phosphorus pentoxide and is hydrolyzed to pure phosphoric acid. This process is expensive and energy-intensive.

10

15

25

30

There are also known methods for purifying phosphoric acid by crystallization. In many of these processes there is first prepared an intermediate, such as urea phosphate (DE-A-25 11 345) or aniline phosphate (WO 97/00714), which in the further reaction forms phosphoric acid and a recyclable reagent or byproduct. These processes are better suited for the preparation of phosphate salts, e.g. ammonium phosphate, than for the preparation of phosphoric acid.

For improvement of these processes there have been developed processes in which phosphoric acid itself is crystallized, either as hemihydrate, $H_3PO_4 \times 0.5 H_2O$, (EP-B1 0 209 920) or in anhydrous form, H_3PO_4 (GP-A 2 078 694). In these processes the purification result has not been very good, or a very strong acid (68% P_2O_5) has been required. A Russian patent (RU-C1-2059570) discloses a crystallization process in which a sufficiently pure food-grade phosphoric acid is obtained only through four crystallizations. There are also known processes (JP application 3-237008 and JP application 3-193614) in which an electronics-grade acid is prepared by phosphoric acid crystallization from a food-grade phosphoric acid.

Fodder-grade phosphoric acid is commonly prepared from a wet-process acid by precipitating by various precipitation processes the ions detrimental in terms of the targeted use and by separating the precipitates from the acid. When necessary, the acid is concentrated to the desired concentration.

In extraction or crystallization processes there is required a pretreatment removing solids and ions poorly removable in the process. There is often the problem of a separate process step and an impurity-containing side stream for which it is necessary to find some targeted disposal.

From the literature there are known a number of processes by which individual ions (e.g. As, SO₄) are precipitated from phosphoric acid.

There are many methods for removing magnesium from phosphoric acid (FI patent 95905, US patent 3 642 439, US patent 4 299 804, US patent 4 243 643 and US patent 3 819 810). The methods require separate processes and in general produce a byproduct. It has also been proposed that magnesium be removed from a concentrate by, for example, preliminary leaching (Chemical Engineering, September 1992, p. 23). In this case, also, a separate multiple-step process is required. According to Becker (Pierre Becker, Phosphates and Phosphoric acid, Raw Materials, Technology and Economics of the Wet Process, 1983, p. 432),

10

25

30

however, there is no easy and economical method for removing magnesium from phosphoric acid.

There are a number of problems involved in the preparation of purified phosphoric acids. The thermal process has the disadvantages of a high energy consumption and additional equipment for preventing detrimental environmental emissions. The extraction requires a large unit in order for the complicated process to be profitable. Many new processes have had problems in achieving a sufficiently high quality.

The purification processes typically produce problematic side streams containing large quantities of impurities, and these streams need to be treated separately to produce byproducts or be taken to a dump.

In processes using a recyclable extraction or precipitation chemical, the spent reagent regularly needs to be replaced with fresh chemical. In addition, there is always the possibility that toxic or otherwise detrimental residues are left in the product from the chemical.

In phosphoric acid crystallization processes, the purification has required several steps (4-5) for the achievement of the food grade. Crystallizations of anhydrous phosphoric acid, H₃PO₄, have additionally had the disadvantage of the high concentration (> 68% P₂O₅) required of the feed, which strongly increases the viscosity of the impurity-containing acid.

The object of the present invention is to provide a novel process wherein, through a development of the wet process, there is produced a sufficiently pure strong phosphoric acid, from which there are obtained both a food-grade phosphoric acid and a phosphoric acid suitable for the production of animal fodders.

The above-mentioned objects of the invention have now been achieved by a process of a novel type, which includes a pretreatment step wherein the magnesium, arsenic and sulfate are adjusted to levels suitable for the end products. If the impurity levels, for example, the levels of Mg and As ions, are already sufficiently low, the pretreatment with respect to these can be omitted. The magnesium level is preferably adjusted in connection with the concentrating. The arsenic and sulfate levels are adjusted in connection with the wet process. In the concentration, the fluorine evaporates to the necessary level when the acid is sufficiently pure and the molar proportion F/Si < 6. Before the acid is fed to the phosphoric acid crystallization, the gypsum precipitated from it in the treatment is removed; this

10

improves both the working of the crystallization and the quality of fodder-grade acid.

The final product acids are obtained by crystallization by a phosphoric acid hemihydrate process, and the product recrystallized therein is suitable for use in food and the mother liquor of the process is suitable for use in animal fodder.

The main characteristics of the process according to the invention are given in accompanying Claims 1-10.

Thus, according to the invention, there is provided a process for producing food-grade phosphoric acid by crystallizing phosphoric acid hemihydrate, $H_3PO_4 \times 0.5 H_2O$, from a prepurified feed acid, in which process the feed acid used for the crystallization is purified with the help of the following steps,

- a) after the step of froth-flotation of phosphate concentrate, the concentrate is directed to a strongly magnetic separation step in order to decrease the concentration of Mg ions,
- b) the phosphate concentrate is leached in a mixture of sulfuric acid and phosphoric acid according to the wet process, the precipitated SO₄ and As ions are removed, and a silicon source is added in order to adjust the F/Si molar ratio to < 6,
 - c) the phosphoric acid is concentrated, the solids precipitate is removed, and the F ions are evaporated,
- d) the feed acid obtained from step c, having a concentration of > 58% P₂O₅, solids concentration of < 0.05%, Mg ion concentration of < 1.5%, SO₄ ion concentration of < 1%, As ion concentration of < 8 ppm and F ion concentration of < 0.2%, is crystallized at a steady crystal growth rate of < 10 μm/min, corresponding to < 25 wt.% crystals/hour, when seed crystals are added in an amount of at maximum 25 as a 40% crystal slurry having a Fe ion concentration of < 500 ppm and a seed crystal size of < 200 μm, the temperature difference in the first crystallization being < 17 °C, and the crystals are washed with the undersaturated mother liquor of the subsequent recrystallization step,</p>
- e) the phosphoric acid crystallized in step d is melted, is diluted to a concentration of < 63% P₂O₅, seed crystals are added, and crystallization is carried out as in step d, the temperature difference being < 8 °C, and the crystals are washed with an undersaturated solution of phosphoric acid, and

25

30

f) optionally the phosphoric acid crystallized in step e is melted, is diluted to a concentration of < 63% P₂O₅, seed crystals are added, and crystallization is carried out as in step d, the temperature difference being < 6 °C, and the crystals are washed with an undersaturated washing solution prepared from product crystals

In the phosphate chain, which begins at the mine and ends in phosphoric acid products, there are made such changes that, instead of a fertilizer-grade phosphoric acid there are obtained two streams, the purer one of them being suitable for food-grade phosphoric acid (Official Journal of the European Communities, No. L339/59-60, (20 December 1996) E338 Phosphoric Acid) and the one obtained as the mother liquor fulfilling requirements set on animal fodder phosphates (Chemical Economics Handbook, SRI International, November 1997; Animal Feeds, Phosphate Supplements). The acids can, of course, also be used for the preparation of other products, e.g. detergent phosphates. The crystallization process produces no waste; all of the material fed in can be converted to products of a higher added value.

In the production chain according to the invention it is advantageous to remove the magnesium in order to facilitate the concentration of the phosphoric acid and the removal of fluorine, and in order to prevent magnesium phosphate from being precipitated (FI patent 95905) during the phosphoric acid crystallization.

Even though it is possible to exploit concentrates containing even more than 2% MgO, it is technically and economically advantageous if the concentrate contains < 1.2% MgO. Instead of removing magnesium from the phosphoric acid in a separate process, the phosphate concentration has been made more effective so that the quality obtained is high enough for the further process. It is typical of froth-flotation processes that phosphoric yield is lost to an increasing degree at the final stage of purification.

It has thus been realized that by adding a strongly magnetic separator at the end of the froth-flotation cycle, a high concentrate quality and a high yield are obtained. The concentration of phosphate by froth-flotation can be left within a range where the yield is still good, and the required purity is achieved by magnetic separation. The efficiency of the separation is typically optimized by means of the strength of the magnetic field, by flow rates, and by adapting the matrix permeation to one suited for the particle size distribution of the feed. Losses of phosphorus can be minimized by suitable adjustment of the washes.

25

According to the invention, a magnetic flux density of at minimum 1 Tesla, preferably 1-3 Tesla, is used in the magnetic separation.

The other advantages of magnetic separation include simplicity of the process, small investment, and low operating expenses. In magnetic separation, no waste stream difficult to dispose of is formed, and the separated minerals are in their original form and are thus suitable for being combined with the concentrate sand leaving the froth-flotation process. Other impurities (e.g. Fe, Al) are also removed in the treatment in addition to magnesium. Typically the concentrate contains after the treatments approximately $37\% P_2O_5$ and < 0.8% MgO.

In the preparation of phosphoric acid, apatite concentrate is leached in accordance with the wet process in a mixture of sulfuric acid and phosphoric acid, and the formed gypsum is separated. The formed acid has a concentration of approximately 28% P₂O₅. A purer concentrate at this stage yields a purer acid, which is easier to filter.

Next, the phosphoric acid is concentrated. Calcium (for example, in the form of apatite) is added to an acid which contains approximately 40% P₂O₅, the calcium precipitating the sulfate to gypsum. The sulfate is removed in order that the acid should be easier to concentrate and that there should remain no sulfate as filler in the animal fodder acid. The disposal of the separated gypsum is not a problem, since in the wet process gypsum is formed even otherwise. Sulfide, for example, as sodium sulfide, is dosed according to need to adjust the arsenic level in the acid to the desired level. Also other heavy metals, e.g. copper, may be precipitated at the same time.

The acid obtained from the preceding step is concentrated, and the precipitate, which contains mainly gypsum, is separated from the hot acid (60-80 °C) by centrifugation and/or filtration. After this step the concentration of the acid is approximately 58-60% P_2O_5 , its solids content < 0.05%, and fluorine content < 0.18% F.

The obtained acid is used as feed to the phosphoric acid crystallization step. First the acid is cooled by means of a heat exchanger to a temperature suitable for crystallization. The cooling liquid used may be water and/or cold mother liquor leaving the crystallization process. In winter it may be preferable to heat the mother liquor to prevent undercooling, for example, during transport.

20

25

30

The cooled acid, which is saturated with respect to phosphoric acid hemihydrate, $H_3PO_4 \times 0.5 H_2O$, is fed into the crystallizer. The crystallization is carried out by adding seed crystals approximately 2% and by cooling at a suitable rate until a sufficient quantity of crystals (30-50%) has formed. The obtained crystals are melted and recrystallized at least once, typically twice.

In order that the crystallization process should function technically well and that the purification of the acid should be sufficient, the conditions have to be within certain precise limits. The most significant inventive factors associated with the crystallization step of the process according to the invention are:

Elements isomorphous with phosphorus (e.g. As, Cr, V) and ions strongly complexing with phosphoric acid (e.g. Fe) are incorporated into the crystals unless the crystallization rate is sufficiently low. A sufficient residence time (approximately 2 h) is required in order not to exceed the critical growth rate, which is also maintained constant in batch crystallization. When the seed crystals are typically < 100 μm in size and the typical crystal size of the crystal product is approximately 0.7 mm, the mean crystal growth rate obtained with a residence time of two hours is approximately 5 μm/min.

In order that crystallizations on the walls should be avoided, the temperature differences between the crystal slurry and the coolant in the 1st, 2nd and 3rd crystallization steps must not exceed 17 °C, 8 °C and 6 °C. Furthermore, it is advantageous if the temperature difference at the beginning of the crystallization is smaller, since the growth surface area is not yet sufficient.

An important point in the crystallization steps in the process according to the invention is to pay special attention to the washing. The mother liquor of the subsequent crystallization step is used for the washing. The saturation degree is set at somewhat undersaturated by allowing a saturated mother liquor to heat up approximately 5 °C. In the last step, a washing solution is used which has been prepared from product crystals and has respectively been adjusted at unsaturated. Since the washing acids can be recycled to the process as a feed, it is always possible to wash with a sufficient quantity in order for the impure mother liquor present in the crystal cake to be removed as well as possible. A typical amount is approximately 1.5 times the amount of mother liquor in the cake, which is typically approximately 10-30% of the weight of the cake. High viscosities (> 2000 cP) of the crystal slurries worsen the washing result, since the crystals begin to adhere to one

10

25

another (agglomerate), in which case they enclose inside themselves mother liquor, which cannot be removed by washing.

Seed crystals are prepared from a phosphoric acid containing over $60\% P_2O_5$ and <500 ppm Fe. A higher iron content than this in the seed crystal acid significantly lowers the quality of the forming product crystals. The produced seed crystal slurry, which contains approximately 30-40% crystals having a crystal size of $<200~\mu m$ is used in an amount of approximately 3-5% of the amount of the feed to the crystallization. Thus actual seed crystals are used in an amount of approximately 1-2%. Product crystals or their pieces are thus not suitable for seed, since their surfaces are probably contaminated. Only in those crystallization steps, in which the feed is at least as pure as the crystal seed (e.g. the 3^{rd} crystallization), may spontaneous nucleation also be allowed to occur.

The most suitable conditions for the crystallization steps of the process according to the invention are compiled in Table 1.

15 **Table 1** Preferred conditions for the crystallizations

	1 st crystal-	2 nd crystal-	3 rd crystal-
	lization	lization	lization
Feed concentration, P ₂ O ₅ %	58-61	60-63	60-63
Slurry/coolant temperature difference, °C	< 17	< 8	< 6
Residence time, h	1.5-3	1.5-3	1.5-3
Crystal percentage	25-40	35-50	30-45
Seed slurry amount, % of feed	3-4	3-4	3-4
Crystal growth rate, µm/min	- 4-8	5-10	5-10

Figure 1 depicts a diagram of the process according to the invention for the preparation of food-grade and fodder-grade phosphoric acid.

Figure 2 depicts a reference diagram for the preparation of fertilizer-grade phosphoric acid.

The process according to the invention for the preparation of food-grade and fodder-grade phosphoric acid has the following advantages over other processes:

No waste difficult to dispose of is produced in the production chain; the concentrate sand coming from the magnetic separation and the gypsum to be separated can be combined with the normal streams of the production chain.

15

30

In the crystallization all of the impurities (cations, anions, organics, color) are separated at the same time, and thus no separate process steps are required for the separation of certain ions.

The quality of the food-grade acid obtained by this process is in many respects (in particular heavy metals and organics) clearly higher than the quality of corresponding acids on the market.

The investment is small, since a significant portion of the equipment required is already in existence (e.g. concentration units). The additional equipment is easy to place in connection with the existing plant.

The production does not require any circulating additional chemicals requiring separate treatment (e.g. organic leaching or precipitation chemicals), the efficacy of which chemicals decreases with time and they have to be replaced.

Energy consumption in the process is low, since the exiting cold mother liquor cools the feed entering crystallization. Since the heat released in the forming of crystals in the crystallization is equal to the heat required for melting them, these streams also compensate one another.

The operating costs of the process are low, since magnetic separation on a large scale consumes almost as little energy as on a small scale.

In the rest of the pretreatment, substances naturally belonging to the process (apatite, silicate) or economical waste streams (sodium sulfide) are used.

No waste requiring separate treatment is formed in the crystallization.

A very small number of operating personnel is needed, since the partial factors of the process (magnetic separation, crystallization, filtration, melting) are all known and reliable.

Owing to its small investment need and low operating costs, the preparation of food-grade acid implemented with an integrated process such as this is profitable on a much smaller scale than, for example, when implemented with the prevailing extraction technique.

It is suitable for integrated production in which several product grades are prepared only by adjusting the process capacity, the number of recrystallizations, or by taking acid from different intermediate stages.

10

20

The process is also a concentration process in which all concentrations $< 66\% P_2O_5$ are possible.

Owing to the improved purification efficiency the yield of the crystallization process is higher or, respectively, the quality is better than in processes previously disclosed in the literature.

The process can be run either as a batch process or in a continuous-working manner.

In terms of the economy it is important that the losses of phosphorus should be minimal and at as early a stage of the production chain as possible. Therefore it is preferable to remove impurities already in the concentration step in the form of natural stable minerals instead of precipitating the impurities as compounds which may even have to be taken to a dump. In the phosphoric acid crystallization process the product yield is 100%, since both of the streams leaving the process are products.

The percentages in the present description and the accompanying claims are percentages by weight, unless otherwise indicated.

Example 1

A phosphate concentrate in the form of a slurry having a solids content of approximately 30% was fed into a strongly magnetic separator. The strength of the magnetic field was 1.7 Tesla. The types and amounts of the feed and the product are shown in Table 2.

Table 2

	Phosphate concentrate to magnetic separation	Purified phosphate from magnetic separation	Yield into the product
Mass %			95.0
P ₂ O ₅ , %	36.1	37.5	98.4
K ₂ O, %	0.14	0.10	66.9
MgO, %	1.26	0.62	46.8
Na ₂ O, %	0.31	0.30	93.2
SiO ₂ , %	1.93	0.90	44.1
Fe ₂ O ₃ , %	0.6	0.3	45.6
Al ₂ O ₃ , %	0.3	0.2	59.2
CaO, %	49.9	51.0	96.9
CO ₂ , %	4.7	4.1	82.6

A phosphate concentrate originating in another ore deposit, containing $37.5\% P_2O_5$ and 1.83% MgO, was treated in the form of a 25% slurry in a magnetic field of 2.0 Tesla. The phosphorus yield was 95.3% into the purified product, which contained $38.4\% P_2O_5$ and 1.0% MgO. The magnetic byproduct contained $23.7\% P_2O_5$ and 11.7% MgO.

Example 3

5

10

15

20

A wet-process phosphoric acid (27% P_2O_5) was concentrated to a concentration of 40% P_2O_5 . Phosphate concentrate was added in an amount of 1% to precipitate the sulfate as gypsum with a 1 hour residence at 50 °C. The molar ratio F/Si in the phosphoric acid was adjusted to < 6 by adding a soluble silicon source. The precipitated gypsum was filtered before concentration to > 58% P_2O_5 . The phosphoric acid was concentrated and the solids formed during the concentration were separated. The acid prepared in this manner contained 58.5% P_2O_5 , 0.15% F, and < 0.05% solids.

Example 4

A phosphoric acid which had been pretreated according to Examples 1 and 3 was crystallized in a 110-liter continuous-working crystallizer with a 1.8 hour residence time, and was recrystallized with residence times of 1.7 and 2.2 hours. In each step, approximately 4% seed crystal slurry was used (< 20 ppm Fe). The total yield of the process was approximately 30%. Table 3 shows analyses of the formed intermediate and final products.

Table 3

	Feed acid	First crystal	Second crystal	Third crystal	Process
		product	product	product	mother liquor
P ₂ O ₅ , %	61	64.2	64.7	64.6	58.4
As, ppm	0.3	0.1	< 0.1	< 0.1	0.4
F, ppm	1700	80	10	< 10	2000
Cl, ppm	< 10	< 10	< 10	< 10	< 10
NO ₃ , ppm	6	< 5	< 5	< 5	9
SO ₄ , ppm	3000	192	36	30	4200
Al, ppm	1200	100	11	2	1700
Ca, ppm	300	27	3	< 2	460
Cr, ppm	3	0.5	< 0.3	< 0.3	3.7
Cu, ppm	0.7	< 0.4	< 0.2	< 0.2	1.1
Fe, ppm	4500	600	70	16.6	5700
Mg, ppm	7000	450	47	8	10300
Mn, ppm	500	44	4	< 2	720
Ni, ppm	4	0.3	< 0.2	< 0.2	5.7
Cd, ppm	0.3	< 0.1	< 0.1	< 0.1	0.5
V, ppm	10	2.5	0.3	< 0.2	13.5
Solids, %	< 0.05				

5

10

Phosphoric acid which had been pretreated in accordance with Examples 1 and 3 was crystallized in a 110-liter continuous-working crystallizer with a 2.7 hour residence time and was recrystallized twice, with residence times of 1.1 and 2.2 hours. The total yield of the process was approximately 25%. In each step, approximately 4% seed crystal slurry (< 20 ppm Fe) was used. The pure product acid was diluted with water to a final concentration of 55.8% P₂O₅. Table 4 shows analyses of the feed acid and the final products.

Table 4

	Feed acid	Pure product acid	Process mother liquor
$P_2O_5, \%$	58	55.8	55.5
As, ppm	0.3	< 0.1	< 0.2
F, ppm	1500	3	0.21
HM, ppm*		< 10	
Cl, ppm	8	< 10	< 10
NO ₃ , ppm	< 5	< 5	13
SO ₄ , ppm	4200	30 .	5400
Al, ppm	1500	5	1800
Ca, ppm	240	< 2	310
Cr, ppm	3.3	< 0.3	3.6
Cu, ppm	< 0.4	< 0.2	< 0.4
Fe, ppm	4000	17.1	5000
Mg, ppm	7900	9	9800
Mn, ppm	570	< 2	710
Ni, ppm	4.3	< 0.2	5.8
Zn, ppm		0.93	
Pb, ppm		< 0.1	
Cd, ppm	0.3	< 0.1	0.4
Hg, ppm	< 0.01		
V, ppm	11.4	< 0.2	14.3
Volatile acids,		0.024	
μequiv/g			
Solids, %	< 0.05		

^{*}sum of heavy metals in accordance with Food Chemicals Codex (1997, USA)

- Phosphoric acid was crystallized as a batch in a 0.6 m³ tank crystallizer for 2 hours. Seed crystal slurry was used in an amount of 3% (250 ppm Fe). The temperature difference between the crystal slurry and the coolant liquid was initially 4 °C and at the end 8 °C, following the curve for steady crystal growth. The crystal amount was 41% and the crystal size was approximately 1 mm.
- In recrystallization the residence time was in the first case 5 hours, seed crystal slurry being used in an amount of 3% and the temperature difference being maintained constant (6 °C). The crystal size was approximately 1 mm. In the second case the residence time was three hours and the temperature followed the curve for steady crystal growth (2...6 °C). In both cases the crystal amount was 31%, and the

crystals were separated with a centrifuge and for the washing of the crystals a washing solution was used in an amount of 12.5% of the crystal amount. The total yield of the process was approximately 35%. Table 5 shows the conditions of the batch crystallizations.

Preparation of food-grade acid by batch crystallization in two steps Table 5

	1st crystal-	1st crystal- 2nd crystal-	2 nd crystal-	1st crystal-	1st crystal-	2 nd crystal-	2 nd crystal-	2 nd crystal-	2 nd crystal-
	lization	lization	lization	E E	lization	lization	lization	lization	lization
		Case 1	Case 2	feed	product	feed	product	feed	product
						Case 1		Case 2	Case 2
Residence	2	5	3						
time, h									
Seed slurry	3	3	3						
Temperature	48	9	26						
difference									
P ₂ O ₅ , %				8.09	62.9	62.1	65.7	62.2	66.5
Fe, ppm				4300	230	230	19	150	7
F, ppm				1600	42	36	< 10	13	< 10
Solids, %	41	31	31	< 0.05		•		•	
Density, g/dm ³	1750		1721	1710		8/91		1692	
Viscosity, cP	350	158	145	75		29		84	
Temperature	7.1		16.6	57		41		24	

5

10

The magnesium content of a phosphoric acid originating in Morocco was decreased by concentration and crystallization of magnesium phosphate in accordance with Fl patent 95905. The purified acid was diluted with water to 62.9% P₂O₅, was crystallized once by adding, in an amount of 6%, a seed crystal slurry (< 20 ppm Fe) made from pure phosphoric acid. During crystallization, a cooling was carried out from 23 °C to 7 °C in five hours. The temperature difference between the crystal slurry and the coolant was 7 °C. The viscosity of the crystal slurry was 7500 cP, the crystals were separated in a centrifuge, and the crystal product yield was 55%. The example deviates from the optimum conditions as regards to prepurification, precipitation, feed acid concentration, seed crystal amount and viscosity, in which case the purification is also poorer than in the other examples. The purification in the phosphoric acid crystallization is shown in Table 6.

Table 6 Phosphoric acid crystallization of Moroccan acid

			:
	Concentrated and	Product of phosphoric	Purification ratio
	filtered Moroccan	acid crystallization	Feed/product
	acid		
P ₂ O ₅ , %	64	65.1	
F, %	0.13	0.026	5
SO ₄ , %	0.9	0.33	2.7
Mg, %	0.44	0.089	4.9
Fe, %	0.39	0.09	4.3
Ca, %	0.21	0.11	2
Al, %	0.22	0.041	5.4
Mn, ppm	13	6	2.2
Zn, ppm	330	100	3.3
Cr, ppm	420	110	3.8
Cd, ppm	10	3.9	2.6
As, ppm	13	3.9	3.4
Cu, ppm	34	8	4.3
Pb, ppm	< 0.2	< 0.2	-

Claims

5

25

30

- 1. A process for the production of food-grade phosphoric acid by the crystallization of phosphoric acid hemihydrate, $H_3PO_4 \times 0.5 H_2O$, from a prepurified feed acid, **characterized** in that the feed acid used for the crystallization is purified by the following steps:
- a) after the froth-flotation step of phosphate concentrate, the concentrate is directed to a strongly magnetic separation step for the decreasing of the Mg ion amount,
- b) the phosphate concentrate is leached in a mixture of sulfuric acid and phosphoric acid according to the wet process, the precipitated SO₄ and As ions are removed, and a source of silicon is added in order to adjust the F/Si molar ratio to <6,
 - c) the phosphoric acid is concentrated, the solids precipitate is removed and the F ions are evaporated,
- d) the feed acid obtained from step c, having a concentration of > 58% P₂O₅, solids concentration of < 0.05%, Mg ion concentration of < 1.5%, SO₄ ion concentration of < 1%, As ion concentration of < 8 ppm, and F ion concentration of < 0.2%, is crystallized at a steady crystal growth rate of < 10 μm/min, corresponding to < 25 wt.% crystals/hour, when seed crystals are added in an amount of at maximum 2% in the form of a 40% crystal slurry, in which the Fe ion concentration is < 500 ppm and seed crystal size is < 200 μm, the temperature difference being in the first crystallization < 17 °C, and the crystals are washed with the undersaturated mother liquor of the subsequent recrystallization step,</p>
 - e) the phosphoric acid crystallized in step d is melted, diluted to a concentration of < 63% P₂O₅, seed crystals are added, and crystallization is carried out as in step d, the temperature difference being < 8 °C, and the crystals are washed with an undersaturated solution of phosphoric acid, and
 - f) optionally the phosphoric acid crystallized in step e is melted, diluted to a concentration of < 63% P₂O₅, seed crystals are added, and crystallization is carried out as in step d, the temperature difference being < 6 °C, and the crystals are washed with an undersaturated washing solution prepared from product crystals.

- 2. A process according to Claim 1, characterized in that the process comprises one recrystallization step e.
- 3. A process according to Claim 1, characterized in that the process comprises two recrystallization steps e and f, the crystals of step e being washed with an undersaturated mother liquor obtained from the subsequent recrystallization step f.
- 4. A process according to Claim 1, characterized in that the mother liquor of the first crystallization step d is separated as a fodder-grade phosphoric acid.
- 5. A process according to Claim 1, characterized in that the acid crystallized in steps e and/or f is melted and diluted to food-grade phosphoric acid.
- 10 6. A process according to Claim 1, characterized in that the crystallization step of the process is implemented as a batch process or a continuous-working process.
 - 7. A process according to Claim 1, characterized in that the mother liquors of recrystallization steps e and/or f are recycled as feed acid to the same and/or preceding step.
- 15 8. A process according to Claim 1, characterized in that a magnetic flux density of at minimum 1 Tesla, preferably 1-3 Tesla, is used in step a.
 - 9. A process according to Claim 1, characterized in that in the crystallization steps of the process the viscosity of the crystal slurry is < 2000 cP.
- 10. A process according to Claim 1, characterized in that in crystallization step d the concentration of the feed acid is <61% P₂O₅, the Mg ion concentration is <1.2% Mg, and the F ion concentration is <0.18%.

Figure 1

Preparation of food-grade and fodder-grade phosphoric acid

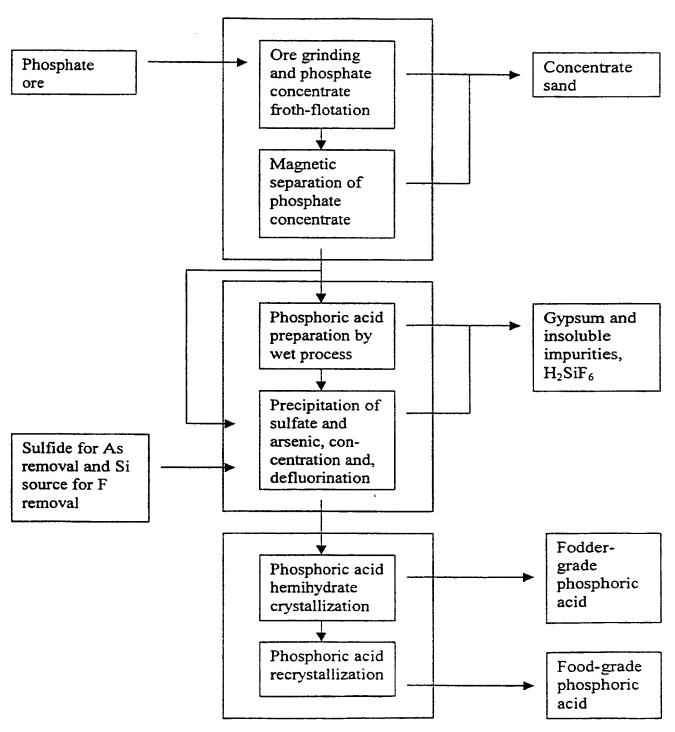
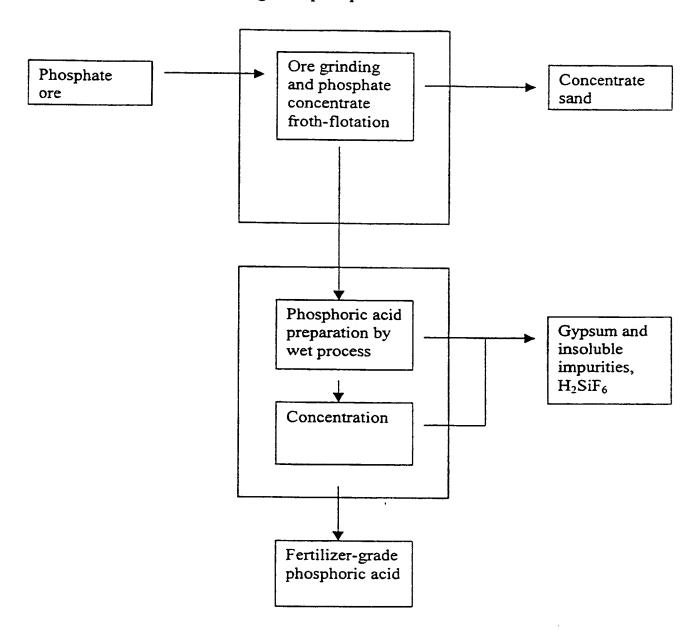


Figure 2

Preparation of fertilizer-grade phosphoric acid



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/FI 00/00239

A. CLASS	SIFICATION OF SUBJECT MATTER		
	01B 25/234 International Patent Classification (IPC) or to both nat	tional classification and IPC	
B. FIELD	S SEARCHED		
Minimum do	ocumentation searched (classification system followed by	classification symbols)	
IPC7: C	01B		
Documentati	ion searched other than minimum documentation to the	extent that such documents are included in	the fields searched
SE,DK,F	I,NO classes as above		
Electronic da	ata base consulted during the international search (name	of data base and, where practicable, search	terms used)
C. DOCU	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where app	propriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	GB 2078694 A (ALBRIGHT & WILSON 13 January 1982 (13.01.82)	LIMIITED),	1-10
A	EP 0209920 A1 (FREEPORT RESEARCH COMPANY), 28 January 1987 (2		1-10
		i	
A	US 3912803 A (THOMAS ALAN WILLIA 14 October 1975 (14.10.75)	MS ET AL),	1-10
		i	
A	US 4299804 A (KENNETH L. PARKS E 10 November 1981 (10.11.81)	ET AL),	1-10
		ı 	
Furthe	er documents are listed in the continuation of Box	See patent family annex	ζ.
"A" docume	categories of cited documents: ant defining the general state of the art which is not considered	"I later document published after the inte date and not in conflict with the appli the principle or theory underlying the	cation but cited to understand
"E" erlier de	i particular relevance ocument but published on or after the international filing date	"X" document of particular relevance: the	claimed invention cannot be
cited to	ent which may throw doubts on priority claim(s) or which is establish the publication date of another citation or other reason (as specifical).	considered novel or cannot be considered when the document is taken alone "Y" document of particular relevance: the	e
•	reason (as specified) ont referring to an oral disclosure, use, exhibition or other	considered to involve an inventive ster	p when the document is h documents, such combination
"P" docume	ent published prior to the international filing date but later than ority date claimed	hair a characta a contra di il di cal	ne art
Date of the	e actual completion of the international search	Date of mailing of the international s	search report
	ust 2000		
	mailing address of the ISA/	Authorized officer	
	Patent Office , S-102 42 STOCKHOLM	Bertil Dahl/ELY	
	No. + 46 8 666 02 86	Telephone No. + 46 8 782 25 00	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

02/12/99

International application No. PCT/FI 00/00239

	tent document in search repor	rl	Publication date		Patent family member(s)		Publication date
GB	2078694	A	13/01/82	AU	538807	В	30/08/84
				AU	7085681		26/11/81
				HK	79584	Α	26/10/84
				JP	57011808	Α	21/01/82
				MY	74085	Α	31/12/85
				PH	21240	Α	21/08/87
				SG	49984	G	29/03/85
EP	0209920	A1	28/01/87	SE	0209920		
				AT	74335		15/04/92
				BR	8602055		06/01/87
				CA	1265317		06/02/90
				JP	62030608		09/02/87
				PH	24853	A	26/12/90
				US	4655789		07/04/87
US	3912803	Α	14/10/75	AU	5488473		31/10/74
				AU	8599475		18/12/75
				BE	798737		26/10/73
				CA	1004828		08/02/77
				CA	1041734		07/11/78
				CH	613916		31/10/79
				CH	620174		14/11/80
				DD	109362		05/11/74
				DE	2320877		15/11/73
				DE	2365881		09/12/76
				DK	181976		22/04/76
				ES	414069		16/05/7 6
				FI	59077	B,C	27/02/81
				FR	2182055		07/12/73
			•	FR	2289441	A,B	28/05/76
				FR	2289442	A,B	28/05/76
				GB	1436113	A	19/05/76
				IE	37549	В	17/08/77
				IL	49211	Α	31/07/77
				IN	140334	Α	16/10/76
				IN	143940		04/03/78
				IN	143941	Α	04/03/78
				IT	1059808		21/06/82
				JP	49099993		20/09/74
				JP	57042518	Α	10/03/82
				JP	59024725	В	12/06/84
				NL	7305765		30/10/73
				NL	8002275	Α	31/07/80
				NO	137082		19/09/77
				NO	760652		29/10/73
				OA	4403		29/02/80
				RO	67820		15/01/80
				RO	69802		07/07/83
				SE	395263		08/08/77
				SE	418844		29/06/81
				SE	7603338		17/03/76
				TR	18445		16/02/77

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

02/12/99 | PCT/FI 00/00239

International application No.

Patent document cited in search report	Publication date		Patent family member(s)		Publication date
US 4299804 A	10/11/81	BE	874691	A	10/09/79
		CA	1117730	Α	09/02/82
		ES	478179	Α	16/05/79
		FR	2419253	A,B	05/10/79
		GB	2015985	A,B	19/09/79
		IT	1114462	B	27/01/86
		IT	7948211	D	00/00/00
		JP	55067516	A	21/05/80
		NL	7901829	Α	11/09/79
		SE	7902080	Α	10/09/79

Form PCT/ISA/210 (patent family annex) (July 1992)